ade 000 5/5

NRL Report 8550

# Combustion Scaling and Modeling Gas Mixing Data in NRL 5000-Liter Facility with Flow Obstacle

S. R. LUSTIG, D. INDRITZ, J. P. STONE, AND F. W. WILLIAMS

Combustion and Fuels Branch Chemistry Division

November 18, 1982





NAVAL RESEARCH LABORATORY Washington, D.C.

Approved for public release; distribution unlimited.

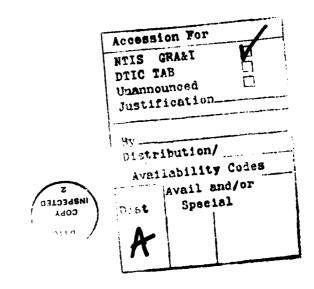
82 13 10 06**7** 

SECURITY CLASSIFICATION OF THIS PAGE (When Date Entered)

REPORT DOCUMENTATION PAGE	READ INSTRUCTIONS BEFORE COMPLETING FORM
	3. RECIPIENT'S CATALOG NUMBER
NRL Report 8550 AD- A12233	
4. TITLE (and Subtitle)	5. TYPE OF REPORT & PERIOD COVERED
COMBUSTION SCALING AND MODELING GAS	Final report of one phase of an NRL problem.
MIXING DATA IN NRL 5000-LITER FACILITY	6. PERFORMING ORG. REPORT NUMBER
WITH FLOW OBSTACLE	
7. AUTHOR(#)	B. CONTRACT OR GRANT NUMBER(a)
S. R. Lustig, D. Indritz, J. P. Stone, and F. W. Williams	
9. PERFORMING ORGANIZATION NAME AND ADDRESS	10. PROGRAM ELEMENT, PROJECT, TASK AREA & WORK UNIT NUMBERS
Novel Bassach Laboratory	61153N RR0130144
Naval Research Laboratory Washington, DC 20375	61-0100-0-1
- /	12. REPORT DATE
11. CONTROLLING OFFICE NAME AND ADDRESS	November 18, 1982
Office of Naval Research	13. NUMBER OF PAGES
NRL Core Program	131
14. MONITORING AGENCY NAME & ADDRESS(II dillerent from Controlling Office)	15. SECURITY CLASS. (of this report) UNCLASSIFIED
	15a. DECLASSIFICATION/DOWNGRADING
	35/125022
16. DISTRIBUTION STATEMENT (of this Report)	
Approved for public release; distribution unlimited.	
17. DISTRIBUTION STATEMENT (of the ebatract entered in Block 20, If different fro.	m Report)
77. BISTRIBUTION STATEMENT (OF MICE SOURCE)	
18. SUPPLEMENTARY NOTES	
19. KEY WORDS (Continue on reverse side if necessary and identify by block number)	
Fire suppression Scale modeling	
Enclosed spaces	
Gas mixing	
20. ABSTRACT (Continue on reverse side if necessary and identify by block number)	1. domina
Gas mixing rates were studied in a 5000-liter cylindrical tan atmospheres by observation of gas temperatures with 13 thermo	
with different nozzle arrangements. One rectangular obstacle, 4	
39-1/2 in.) was used to impede gas flow and mixing in the chan	nber. Instantaneous pressurant con-
centrations were inferred from temperature measurements. Data	
ditions where dry air was used as both the resident and pressura	
statistics indicate that adequate mixing is accomplished within of following pressurization for all configurations studied.	we and one nam damping mines

#### **CONTENTS**

INTRODUCTION	1
EXPERIMENT AND PROCEDURE	1
Apparatus Procedure	1
DATA ANALYSIS	5
RESULTS	7
DISCUSSION	8
CONCLUDING REMARKS	12
ACKNOWLEDGMENTS	12
REFERENCES	12



## COMBUSTION SCALING AND MODELING GAS MIXING DATA IN NRL 5000-LITER FACILITY WITH FLOW OBSTACLE

#### INTRODUCTION

Carhart and Fielding [1] proposed a fire suppression technique of inerting pressurizable spaces by nitrogen pressurization. This technique is attractive since an atmosphere is created that suppresses fire yet supports life [2]. Other advantages include the inertness of nitrogen to electrical wiring, machines, and air purification devices as well as, in the use of submerged submarines, the relative ease of returning the atmosphere back to normal. There are two requirements for successful utilization of this technique. First, the fire must be suppressed quickly to avoid excessive production of toxic gases and pressure due to combustion and heat production. Second, the addition of nitrogen must occur with sufficient turbulence to provide adequate mixing of the pressurant and resident gases. The feasibility of nitrogen pressurization has been demonstrated in suppression studies of liquid pool fires in 270- and 5000-liter chambers [3-5]. To examine possible stratification of resident and pressurant gases during rapid pressurization, concentration histories of pressurant gas are inferred at specified points in the chamber space. Early studies without combustion and flow restriction to gases have been performed at the NRL 5000-liter facility by Stone et al. [6-11] and in a 1/6-scale (geometric) model at the University of Washington by Professor R. C. Corlett's group (NRL Contract N00014-75-C-0185). Our present aims are: to study rates of mixing of the pressurant gas with the resident gas during pressurization; to discover how various parameters such as geometry, obstacle type and position, nozzle design and location, and pressurization time affect these rates; and to seek scaling rules which predict concentration history profiles in a geometrically scaled 324 cubic meter chamber, about one-half scale to most submarine compartments. Presented in this report are gas-mixing data in their reduced form from the NRL 5000-liter mixing chamber where an obstacle is present to impede gas flow. Fine wire thermocouples are used to measure gas temperatures from which pressurant concentration histories and thus mixing rates are inferred [12-14].

#### EXPERIMENT AND PROCEDURE

#### **Apparatus**

Figure 1 schematically shows the experimental arrangements. Tank 1 is a steel, cylindrical pressure tank with two convex ends, and it lies horizontally. Its volume is 2260 liters with a length of 2.33 m, a diameter of 1.07 m, and a mean-wall thickness of 9.5 mm. Tank 2 is a steel, cylindrical modified decompression chamber. Its volume is 5000 liters with a length of 2.74 m, a diameter of 1.55 m, and a mean-wall thickness of 11.1 mm. A hatch on one end opens inwardly, allowing access to the interior. An air lock is centered on the opposite end. The chamber was modified to allow numerous gascollecting tubes, wires, thermocouples, and pipes to penetrate the walls. The original interior nozzle system, lighting system, and 6.4 mm steel floor plates remain; all other hardware has been removed. In addition, two thin aluminum plates have been laid on the floor plates to mount the obstacle and aluminum rods which position Type K, chrome-alumel thermocouples at desired locations within the chamber (see Fig. 2). Pressure transducers are connected to both tanks to indicate pressure during the experiments. A more detailed description of the equipment can be found in NRL Memorandum Reports by Stone et al. [6-11].

Manuscript submitted September 8, 1981.

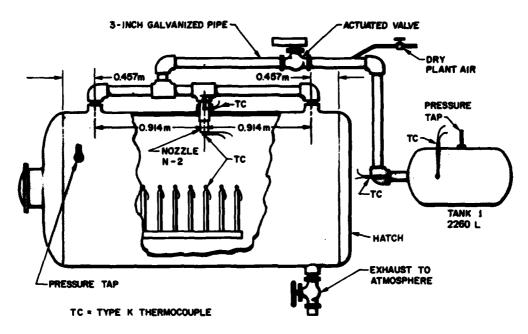


Fig. 1 - Schematic of apparatus

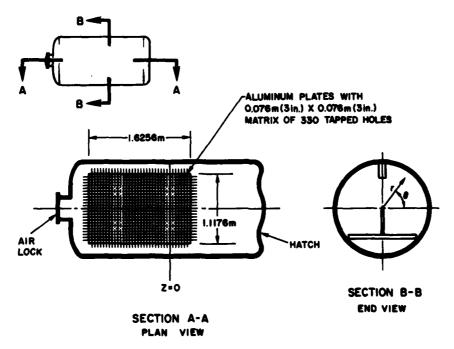


Fig. 2 — Plan and end views of Tank 2, showing cylindrical coordinates and matrix of 330 tapped holes

#### **NRL REPORT 8550**

In this work, an additional, solid, rectangular obstacle is introduced to impede gas flow and simulate clutter. The obstacle is stainless steel, 0.460 m square top and 1.0 m tall. Thin rectangular wings protruding from the sides at the bottom enable the obstacle to be secured to the floor plates. Figure 3 shows locations of the obstacle, the nozzle, and the thermocouples.

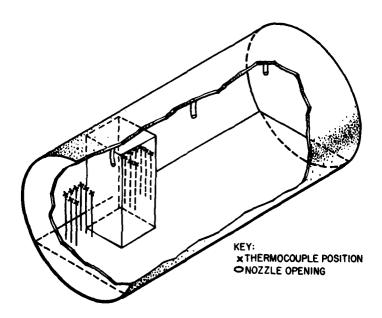


Fig. 3 - Interior view of Tank 2

For convenience, a cylindrical coordinate system  $(r, \theta, z)$  was chosen to indicate chamber interior positions in Tank 2. As Fig. 2 shows, a vertical plane through the center of the cylindrical tank normal to its center axis is taken as the z = 0 plane, with the air lock selected as the positive z direction and the hatch as the negative z direction. Obstacle, thermocouple, and nozzle arrays are characterized by the coordinate system.

Table 1 summarizes the test sets in terms of experimental variables. Configurations 1 to 3 vary only in respect to their nozzle arrays, and consequently pressurization times. Filling pressures, obstacle location and type, and in situ temperature measuring points are left as a control. Table 2 details the descriptions of nozzle and thermocouple arrays and obstacle locations.

#### Procedure

The procedures for all test runs were identical. Tank 1 is charged with clean, dry air to a pressure of 689 kPa (6.8 atm); the air temperature is allowed to equilibrate for 5 min with the tank walls. Then, with Tank 1 pressure at about 657 kPa (6.5 atm) (ambient temperature) and Tank 2 pressure at 101.3 kPa (1 atm) (ambient temperature) both Doric data logging systems are started by remote switch. The data loggers are allowed to run for approximately 30 s. Simultaneously, the actuated dump valve between Tanks 1 and 2 is opened and an event mark is recorded on a channel on a Doric system. Tank 2 is pressurized to 202.6 kPa (2 atm) absolute. Then the valve is closed and another event mark signals the termination of the gas dump. The Doric system records the mixing processes for 15 to 20 additional minutes and is then deactivated.

### LUSTIG, INDRITZ, STONE, AND WILLIAMS

Table 1 — Summary of Test Sets

Test Configuration	1	2	3
Nozzle Array	I	11	III
Nozzle Diameter (mm)	15.2	15.2	15.2
Thermocouple Array	I	I	I
Obstacle Location	I	I	I
Filling Pressures	1.0 to	2.0 atmo	spheres
Mean Dump Time (s)	30	15	10
Number of Good Experiment Runs	7	8	9
Run Numbers Data Assigned	202 203 205 206 208 209 211	300 301 302 306 307 308 309 310	103 104 105 106 107 113 114 116

Table 2 — Nozzle and Thermocouple Locations

Nozz	le Array	s: # Nozzle $(r(m), \Theta(rad), z(m))$
I	(1)	$(0.483, \pi/2, 0)$
II	(2)	$(0.483, \pi/2, 0)$ (9.483, $\pi/2, -0.914$ )
Ш	(3)	$(0.483, \pi/2, 0.914)$ $(0.483, \pi/2, 0)$ $(0.483, \pi/2, -0.914)$
(Obs	stacle Lo	cation: $(r(m), \Theta(\text{rad}), z(m))$ ordinates on horizontal diameter plane)
1 (0.	076, 0, 0	0.229), (0.533, 0, 0.229), (0.076, 0, 0.686), (0.533, 0, 0.686)
The	mocoup	$le\ Array:\ (r(m),\ \Theta(rad),\ z(m))$
I	(1) (2)	(0.076, 0, 0.991) (0.152, 0, 0.991)
1	(3)	
	(4) (5)	(0.229, 0, 0.914) (0.229, 0, 0.838)
	(6)	
	(7)	
	(8)	(0.076, 0, 0.762)
1	(9)	(0.076, 0, 1.152)
-	(10)	(0.152, 0, 0.152)
	(11) (12)	(0.229, 0, 0.152) (0.229, 0, 0.076)
1	(13)	
	(14)	(0.229, 0, -0.076)
	(15)	(0.152, 0, -0.076)
	(16)	(0.076, 0, -0.076)

The data recorded on the two Doric system tapes in EBCIDIC character set are converted to ASCII and merged together programmatically on a Hewlett-Packard 21MX minicomputer. A set of programs [15] are then used to reduce and plot the data.

#### **DATA ANALYSIS**

Corlett et al. [14] have provided a method of transient thermodynamic analysis of the temperature data to infer statistical scale-modeled pressurant mixing at each thermocouple site. A brief synopsis of their analysis is provided here, but a complete description can be found elsewhere [12,14]. The desired results are a history of local pressurant mole fraction,  $X_i$ , at each interior thermocouple location in the chamber during a scaling run.

Two phenomena complicate this analysis. First, the chamber contents are far from adiabatic and heat transfer from the gas to the walls is dependent on position. To account for this heat transfer and still avoid having to quantify position dependence, it is assumed that the molar gas-to-wall heat transfer coefficient is independent of interior position. The validity of this assumption seems allowable for strongly turbulent flow regimes and depends on how well the regime averages along the inside surface of the chamber. Second, the pressurant temperature is time dependent after entering the chamber. While the temperature of the pressurant gas increases as the chamber is being filled, pressurant gas dumped towards the end of the filling time will tend towards a higher temperature than its predecessing pressurant gas. Also, the temperature of a parcel of pressurant increases relative to its value at injection during compression. It is assumed only that the pressurant age distribution is the same at every interior point only to avoid the otherwise necessary quantification of time dependent flow regime. This assumption is not too far in error for times not too near initial valve opening and after mixing is complete.

The local heat transfer rate per mole of gas,  $\dot{Q}$ , is

$$\dot{Q} = \left[\frac{\beta R}{\theta}\right] \left(\bar{T} - T_0\right) \tag{1}$$

where R is the gas constant,  $\overline{T}$  is the average temperature in the enclosure, and  $T_0$  is the initial temperature. Since turbulent convective heat transfer is nearly proportional to flow velocity which in turn is roughly proportional to  $d\ln N/dt$  during filling, we define a characteristic time  $\theta$  during pressurization  $(0 < t < t_c)$  and after pressurization  $(t > t_c)$ , where t is anytime,  $t_c$  is the enclosure filling time, and  $\theta_c$  is the characteristic time taken just prior to the completion of dumping. We define:

$$\theta \triangleq \left(\frac{d\ln N}{dt}\right)^{-1} \text{ for } 0 \leqslant t \leqslant t_c \tag{2}$$

and

$$\theta_c \triangleq \left(\frac{d \ln N}{dt}\right)_{t-t_c > t}^{-1} \text{ for } t > t_c$$
 (3)

where N is the number of moles of gas in the chamber. The dimensionless parameter  $\beta$  is used to characterize a molar heat transfer coefficient so that Eq. (1) is satisfied. A control volume energy balance shows that during compression

$$\beta = \frac{\gamma T_s - \overline{T} - (d\overline{T}/d\ln N)}{(\gamma - 1)(\overline{T} - T_0)} \quad 0 \leqslant t \leqslant t_c \tag{4}$$

and during postpressurization

$$\beta = -\frac{d\ln(\bar{T} - T_0)/dt}{(\gamma - 1)/\theta_c} \quad t > t_c \tag{5}$$

where  $\gamma$  is the specific heat ratio of air  $(C_p/C_v)$  and  $T_s$  is the pressurant supply temperature.

The mixing of gases which results in a parcel of gas at temperature  $T_i$  at any point and time can be determined as if a parcel of resident air at temperature  $T_a$  and a parcel of pressurant gas at temperature  $T_p$  mix instantaneously and adiabatically at constant pressure. The fraction of pressurant gas in the mixed parcel is  $X_i$ . The assumption of the pressurant age distribution being the same at every point allows an internal energy summation over the entire chamber

$$N \overline{T} = (N - N_0) \overline{T}_a + N_0 \overline{T}_a \tag{6}$$

which results in

$$X_{i} = \frac{\overline{T}_{a} - T_{i}}{\overline{T}_{a} - \overline{T}_{p}} = \left[1 - \frac{N_{0}}{N}\right] \left(\frac{\overline{T}_{a} - \overline{T}_{i}}{\overline{T}_{a} - \overline{T}}\right) = \overline{X} \left(\frac{\overline{T}_{a} - \overline{T}_{i}}{\overline{T}_{a} - \overline{T}}\right)$$
(7)

where  $\bar{X}$  is the molar average pressurant fraction for the entire chamber contents. The average temperature of pressurant gas,  $\bar{T}_p$ , is determined by a numerical integration over the chamber contents as shown

$$d\bar{T}_a = \frac{\gamma - 1}{\gamma} \bar{T}_a(d\ln P) - \mu [(T_s - \bar{T}/\gamma) d\ln P - \bar{T}_s d\ln \bar{T}]$$
 (8)

where  $\mu = \bar{T}_a - T_0/\bar{T} - T_0$  and  $T_s$  is the supply temperature of pressurant measured at a nozzle exit. Program CINFR[15] carries out this integration using the following initial boundary conditions:  $\bar{T}_a - \bar{T} = T_0$ ,  $T_s - T_{s0}$ ,  $P = P_0$ , and  $\mu - \mu_0 \approx 1$ . Thus the pressurant mole fraction at any point inside the chamber can be calculated for times both during and after pressurization from only a temperature profile and measured pressure data.

A scale-modeling hypothesis is also produced. It states that, for geometrically similar enclosures, a dimensionless pressurant deviation,  $\xi$ , is a unique function of dimensionless time,  $\tau$ , at homologous model and prototype points regardless of enclosure pressure level or pressurization rate [14]. Dimensionless time is defined for the filling process as

$$\tau = \frac{\overline{X}}{\overline{X}_c} \quad 0 < t < t_c \tag{9}$$

and for postfilling as

$$\tau = \frac{t - t_{\rm c}}{\theta_{\rm c}} + 1 \quad t > t_{\rm c} \tag{10}$$

where  $\theta_c = -[\ln(1-\bar{X})/dt]_{t-t_c}^{-1}$  can be used. The dimensionless pressurant deviation is defined as

$$\xi = \frac{X - \overline{X}}{\overline{X}} \tag{11}$$

where X is the inferred pressurant mole fraction at any time  $\tau$ ;  $\overline{X}$  is the molar average pressurant fraction where all pressurant added to the chamber in time  $\tau$  is perfectly mixed with the chamber resident gas; and  $\overline{X}_c$  is the maximum, final value of  $\overline{X}$  at time  $t=t_c$ . Notice the pressurant deviation is positive when the chamber gas is pressurant rich, negative when pressurant poor, and zero when completely mixed.

This report provides a relationship for pressurant gas concentrations as a function of time and position so that:

- (1) the gaseous mixing which results from the turbulent flow around an obstacle can be inspected and described in some way; and
- (2) mixing can be characterized and predicted for any geometrically similar enclosure with a geometrically similar flow regime.

This relationship is statistically averaged over several scaling runs for each test flow configuration.

#### RESULTS

As mentioned earlier, a minicomputer is utilized to systematically reduce and analyze the data for each test configuration. Table 3 indexes all data charts produced by computer software. A first pair of programs is responsible for reducing the data in each run into tabular form. (See Tables 4, 10, and 16 for a summary of raw data.) The first column is time in seconds where t = 0 is the time when pressurization of Tank 2 begins. Notice that the pressure and temperature of the pressurant gas in Tank 1 is only noted during pressurization. The pressure in Tank 2 (noted as Fill tank) is given during the entire run with the in situ thermocouple. Although the data loggers collect almost three compete scalls of data per second, data points are averaged down to integer-second points. This was necessary since each data logger scans at its own intrinsic speed although their internal clocks are initially synchronized. All temperatures are reported in degrees Kelvin and pressures in megabars. A table showing the location of each thermocouple in cylindrical coordinates is provided on the reduced data tables for convenience.

Table 3 - Index of Data Tables

(3)	(1)	(2)	Configuration Numbers in Table 1
	Table Number		Table Heading
4(A-J)	10(A-L)	16(A-I)	Temperature Data Tables (per scaling run)
5(A-I)	11(A-I)	17(A-H)	Inferred Pressurant Distribution (per scaling run)
6	12	18	Mean Value of All Quantities (per scaling configuration)
7	13	19	Normalized Mean Local Pressurant Fractions
8	14	20	Standard Deviation of Mean Local Pressurant Fraction
9	15	21	Deviations of Mean Local Pressurant Fractions

Note: Tables 4-21 appear at end of report.

A second pair of programs run on the minicomputer manipulates the reduced data tables from one test configuration into two new sets of tables. In the first set, for each test run, a table of inferred pressurant distribution is calculated. Time is given in seconds, temperature is in degrees centigrade, and other quantities are dimensionless. The first six columns give: time t, molar mean temperature  $\overline{T}_t$ ; mean resident air temperature  $\overline{T}_a$ ; mean pressurant air temperature  $\overline{T}_p$ ; the dimensionless coefficient  $\beta$ ; and the ratio  $\beta/\Theta$ . Columns 8 through 20 are the calculated pressurant fractions  $X_i$  at each of the 13 respective thermocouples, and column 7 is the mean pressurant fraction  $\overline{X}$  (see Tables 5, 11, and 17).

The second set consists of four groups of statistical tables calculated for each single test configuration. The first group of statistical tables (6, 12, and 18) consists of the mean values of all quantities described in the previous tables. A last column at dimensionless time,  $\tau$ , is listed in column 21. The second group of statistical tables (7, 13, and 19) lists the normalized mean local pressurant fractions for each of the 13 thermocouple locations normalized by the mean pressurant fraction at the

#### LUSTIG, INDRITZ, STONE, AND WILLIAMS

end of dumping  $(t = t_c)$ . Other tables (8, 14, and 20) indicate the calculated values for the statistical standard deviation of the mean local pressurant fractions. This value might be used to indicate a magnitude of precision in the preceding statistical charts. A last group of tables (9, 15, and 21) displays the pressurant deviation  $\xi$ , for each normalized time  $\tau$ , in dimensionless increments of  $\pm 0.05$ .

#### **DISCUSSION**

The reduced data for three obstructed air mixing configurations have been presented and can now be discussed to some degree. While it is not possible to verify the two modeling assumptions directly from the results, inspection of the Inferred Pressurant Distribution charts shows an almost constant value of beta during the filling interval for each run. This observation with in accord with the expected heat transfer between the walls and the surroundings for highly turbulent convective flow. While a convective heat transfer coefficient is not known for any position along the chamber wall, an averaged value over the entire chamber surface is presented and is now known to be constant while its value is required [15].

The thermodynamic treatment of the data no longer describes reality after complete mixing has been achieved. Now, variations in the temperature profile may be caused by several influences. First, flow inside the chamber eventually slows into a random laminar character as the gas kinetic energy is eventually dissipated by viscous drag forces. Second, the chamber itself may act as a heat sink for its contents and cause the gaseous contents to begin to cool. Last and least of consequence, the datalogging system is known to drift  $(<0.6^{\circ}C)$  in an isothermal environment. Therefore, at some time after mixing is complete, a mixing profile is expected to show a deterioration of perfect mixing.

To characterize a mixing profile, we have plotted a dimensionless mixing deviation,  $\delta$ , as a function of time.

$$\delta_i = \frac{X_i - \overline{X}}{\overline{X}} = \frac{X_i}{\overline{X}} - 1. \tag{12}$$

This value is effectively the difference between the actual pressurant concentration and its theoretical value if perfectly mixed normalized by its perfectly mixed value. Notice it is positive when pressure rich, negative when pressurant poor, and zero when theoretically mixed. Figures 4 to 6 show this plot at four locations for the test configurations 1 to 3, respectively. These graphs are the result of statistically averaged values of mixing deviation for runs with identical dump times for a given configuration. Inspection of their corresponding statistical standard deviation shows that the assorted peaks and curves before complete mixing are meaningful with good precision. For the purposes of the plotting software [16], it was necessary to indicate the right-hand limit of the commence of value opening as zero time in deference to previous practice.

Test configuration one is clearly shown to have the slowest, most stratified mixing profile. Here, one centered nozzle probably forms a wake as the discharged gases are reflected from the chamber floor. Flow vizualization films by Stone show that the pressurant gas ceases to jet almost a foot above the floor underneath the nozzle. During the first few seconds, a thermocouple's mixing curve initially agrees with intuition, i.e., thermocouples close to the nozzle are pressurant rich and those further away are pressurant poor. As a wake develops and scatters, the chamber contents become temporarily stratified. The pressurant concentration at a location may alternate being pressurant rich and poor. Thermocouple number five is shown to be located inside the wake's origin. Since it is close to the nozzle it remains pressurant rich much longer than the other locations.

Configurations two and three exhibit a different approach to complete mixing. In these cases, the flow circulation from more than one nozzle appears to become so turbulent that a pattern much more complicated than a wake may exist and mixing is much more rapid with respect to their dumping times.

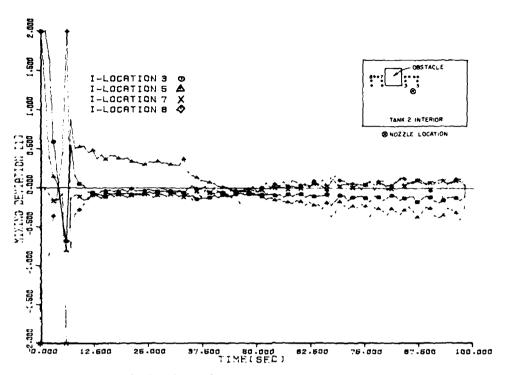


Fig. 4 — Test configuration one: one centered nozzle. Dump time = 33.0

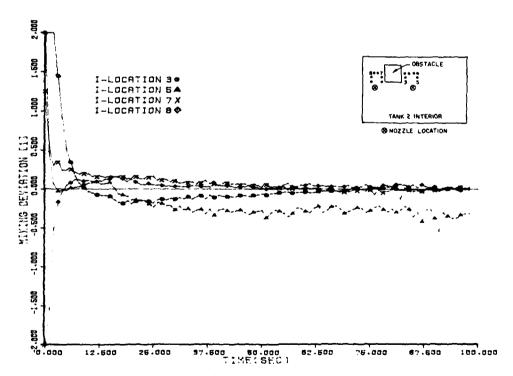


Fig. 5 — Test configuration two: two centered nozzles. Dump time = 17.0

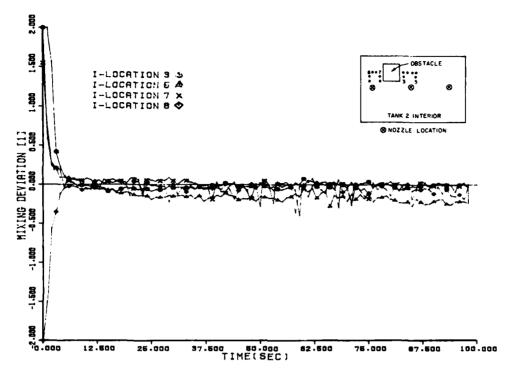


Fig. 6 — Test configuration three: three centered nozzles.

Dump time = 12.0

A scale-modeling hypothesis states for geometrically similar enclosures, the dimensionless pressurant deviation is a unique function of dimensionless time at homologous model and prototype points regardless of pressure level or pressurization rate [14]. These quantities have been defined earlier and are plotted in Figs. 7 to 9 corresponding to test configurations 1, 2, and 3. By hypothesis, these curves should look the same for any size chamber with similar geometry. In these graphs, the left-hand limit of the commence of valve opening is taken as zero dimensionless time, tau. Tau is unity when the valve has been fully closed, i.e., one dump time. The data for these plots come from the same scaling runs as the previous graphs after being statistically combined by program CINST. Mixing profiles of the same type are seen in these graphs; however, the mixing which was done during valve opening is now observable. For our most hindered location studied, our data show that mixing is complete within  $\tau = 1.1$ . A more detailed description of mixing field would require more than the thirteen thermocouple locations studied.

Since these configurations vary by the effects of nozzle number and location, the flow and mixing profiles vary. The degree of clutter by which a particular interior location is characterized is seen to have two effects. One effect is how well enclosed, or isolated a location is from the pressurant flow. This effect hinders mixing. A second effect is observed where gas is forced around proximal obstacles. Here, clutter may aid mixing as eddies are formed inside flow boundary layers or outside jet gas entrainment boundary layers. This might be considered similar to baffling in a mixing tank. A method of quantifying degree of clutter which incorporates both of these effects is presently intuitive, at best. This method of mixing analysis is instrumental in measuring degree of clutter and final mixing time.

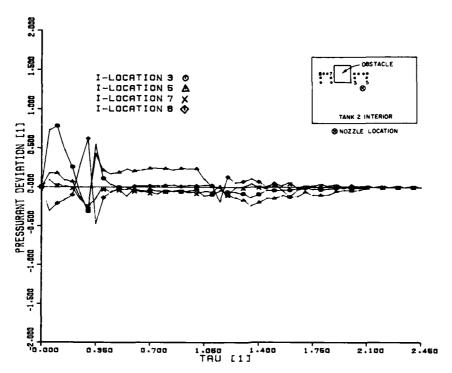


Fig. 7 — Test configuration one: one centered nozzle

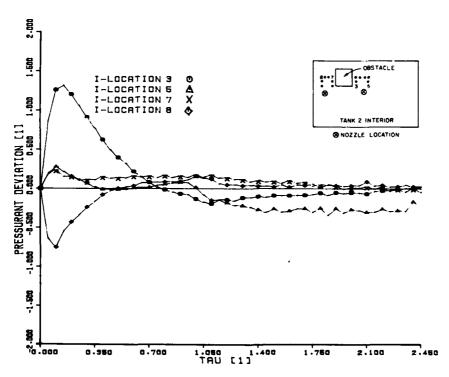


Fig. 8 — Test configuration two: two centered nozzles

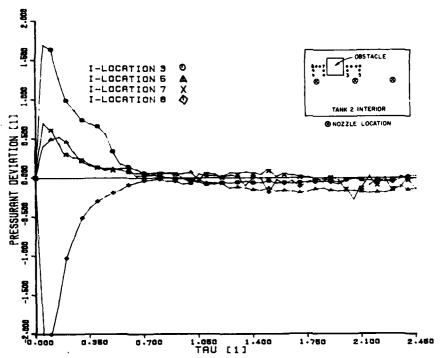


Fig. 9 - Test configuration three: three nozzles

#### CONCLUDING REMARKS

Presented are raw and reduced data from three cluttered air mixing experiments. The measurement of pressurant concentration distribution is based on temperature measurements in the mixing chamber. Although this is a relatively inexpensive method for gathering data from a number of enclosure points, it suffers from (a) the loss of precision due to modeling and thermodynamic assumptions and (b) the requirement for extended computer time to reduce the raw data. The first drawback can be alleviated by employing a more accurate method of monitoring pressurant inflow rate, and the second has been worked out as computer programs have become more versatile and efficient.

#### **ACKNOWLEDGMENTS**

We extend our appreciation to John Alexander and Tom Street for their electrical wizardry maintaining the electronic equipment for the NRL 5000-liter chamber and Ronald Gray III for his help running data reduction programs on the minicomputer. Finally, now that it is over, we forgive the minicomputer for providing countless hours of programming aggravation and repair servicing.

#### REFERENCES

- 1. H.W. Carhart and G.H. Fielding, "Application of Gaseous Fire Extinguishants in Submarines," paper presented on Halogenated Fire Extinguishing Agents, National Academy of Sciences, National Research Council (1972).
- 2. D.P. Dressler, R.S. Robinson, R.G. Gann, J.P. Stone, F.W. Williams, and H.W. Carhart, "Biological Effect of Fire Suppression by Nitrogen Pressurization in Enclosed Environments," J. Combustion Toxicology 4, 325, 1977.

#### **NRL REPORT 8550**

- 3. P.A. Tatem, R.G. Gann, and H.W. Carhart, "Pressurization with Nitrogen as an Extinguishant for Fire in Confined Spaces," Combustion Science and Technology 7, 213, 1973.
- 4. P.A. Tatem, R.G. Gann, and H.W. Carhart, "Pressurization with Nitrogen as an Extinguishant for Fires in Confined Spaces, II. Cellulosic and Fabric Fuels," Combustion Science and Technology 9, 255, 1974.
- 5. R.G. Gann, J.P. Stone, P.A. Tatem, F.W. Williams, and H.W. Carhart, "Suppression of Fires in Confined Spaces by Nitrogen Pressurization: III Extinction Limits for Liquid Pool Fires," Combustion Science and Technology 18, 155, 1978.
- 6. J.P. Stone, P.A. Tatem, and F.W. Williams, "Combustion Scaling and Modeling: Fire Suppression by Nitrogen Pressurization I—Preliminary Test Data, NRL 5000-liter Facility, Test Configuration 1," NRL Memorandum Report 3633, February 1978.
- 7. J.P. Stone, J.I. Alexander, and F.W. Williams, "Combustion Scaling and Modeling: Fire Suppression by Nitrogen Pressurization II—Test Data, NRL 5000-liter Facility, Test Configuration 1," NRL Memorandum Report 3740, March 1978.
- 8. J.P. Stone, J.I. Alexander, and F.W. Williams, "Combustion Scaling and Modeling: Fire Suppression by Nitrogen Pressurization III—Test Data, NRL 5000-liter Facility, Test Configurations 2 and 3," NRL Memorandum Report 3776, May 1978.
- 9. J.P. Stone, J.I. Alexander, and F.W. Williams, "Combustion Scaling and Modeling: Fire Suppression by Nitrogen Pressurization IV—Test Data, NRL 5000-liter Facility, Test Configurations 1, 2, and 3," NRL Memorandum Report 3791, June 1978.
- J.P. Stone, J.I. Alexander, and F.W. Williams, "Combustion Scaling and Modeling: Fire Suppression by Nitrogen Pressurization V—Test Data, NRL 5000-liter Facility, Test Configurations 4, 5, and 6," NRL Memorandum Report 3792, July 1978.
- 11. J.P. Stone, J.I. Alexander, and F.W. Williams, "Combustion Scaling and Modeling: Fire Suppression by Nitrogen Pressurization VI—Test Data, NRL 5000-liter Facility, Test Configurations 6, 5, and 4," NRL Memorandum Report 3793, August 1978.
- 12. R.C. Corlett, "Concentration and Temperature Similarity," P.L. Blachshear (Ed.), in *Heat Transfer in Fires* (Scripta Book Co., Washington, D.C., 1974), pp. 153-162.
- W.W. Jones, J.P. Boris, and E.S. Oran, "Calculation of Gas Temperatures in N<sub>2</sub> Pressurization Experiments," NRL Memorandum Report 3542, June 1977.
- 14. R.C. Corlett, J.P. Stone, and F.W. Williams, "Scale Modeling of Inert Pressurant Distribution," Fire Technology 16, November 1980.
- 15. R.C. Corlett, University of Washington, original computer programs written under Contract N00014-75-C-1085 (1979). A. Broder and D. Indritz originally mated these programs to the NRL facility. Revisions made by F.W. Williams and S.R. Lustig to handle longer dump times.
- 16. Programs STATS and TAUPL written by S.R. Lustig.

A hilling heads

Table 4A - Scaling Run 103, Test Configuration 3: Three 1.52 cm Nozzles

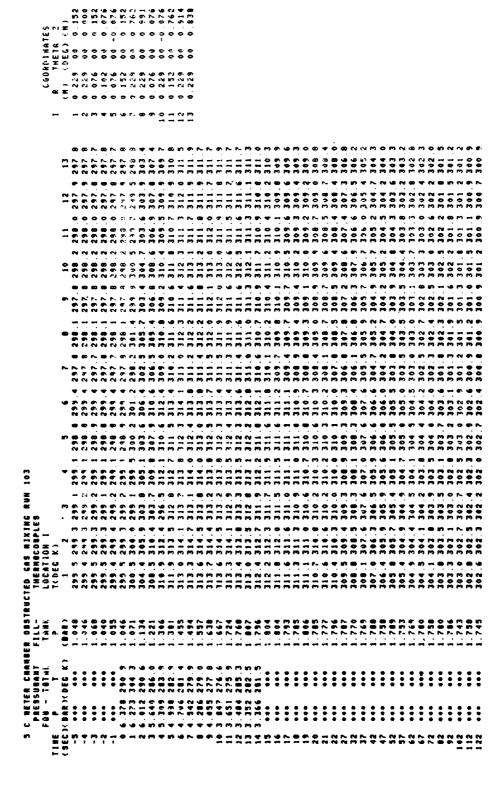


Table 4B - Scaling Run 104, Test Configuration 3: Three 1.52 cm Nozzles

F 0 E	- 101AL.	TARK	LOCATI	_ =														0000	¥ 1 6	=
-	-	۵.	0														-		HE 1	
EC > BAR	( N 930 )(	(868)	-		•	•	so.	<b>.</b>	~	<b>@</b>	•	0.	1.1	1.2	-	_		-	PEG	-
:	:	1,041		299.9	8 66	9 6 6 7	99 5	0.00	9.		99.4	86	298		2			229		0
	:	1.023	·	-	9 66	ě.	99 5	0 00	9 8 8	9 86	7 867	86	298		5			2.2	0	c
*** 6-	:	1.049	0 000	•	99.7	299.6	5	0 00	96.5	9.86	198.3	298.8	298	5 298	5 298		m	920 0	0	٥
	:			•	8.66		99.3	0.00	E .	9.86	_	86	298	~	29			1.0	0	^
:		1.040			9.66	<u>.</u>	9.9	0.00	9.6	9 86	_	G	398	9	2.5			0.7	0	÷
9. 36			ě		99.7	6	80 G	0.10	98.5	98 0		٠ ت	P + 7	•	5,3			-	6	÷
6.23			_	_	99.3	=	01.3	1.50	9 . 5	9 20	_	=	300	30	30			2.5	0	0
5.16			~	-	07.1	2	6.50	8.60	03.2	2. 40		90	306	30	3			C)	0	c
5.43			•	~	10.9	=	100	2 3	08.2	10.6	_	6	30.8	m	Ē			0	0	c
5.28			_	_	13 4	7	10	13	9 60	4	_		3.0	P)	F.		z	-	-	٠,
4.97			~	Ţ	13.6	~	11 6	0	10.9	120	_	2	3.1		7				5	္
4.68				-	13.4	±	12.5	5.4	11.5	12.6	~	2	311	F)	E		~	5	õ	•
•				-	13.6	~	13.3	6.4	11.8	12.9	~	313.3	~		F)	10	1	2	0.0	c
4 . 19			314.5		13.3	<u>+</u>	13.2	1-1	11.9	12.6					3					
3.96			314.4	314.8	13.5	314.6	13.0	4.3	11 7	12.5	~	_	_		3					
3.74			314.0	+	13.7	_	8 7	*	11.	12 3	~	_	_		_					
. 64			313.8	•	 2	314.0	12.7	13.8	11 6	12.2	~	-			_					
3.46			313.5	314.0	2	313 6	11.7	3.5	11.9	11.9	~	22	3		_					
38			313.2		12.9	_	12.1	13.1	11.7	11.6	_	~	311	5 311	33					
m			312.9	313 0	12 6	-	1 9	12 7	11 0	11.0	1110	=	ñ		-					
	:		312.6	312 3	~	_	2 -	7 7	10 5	9 0	_	•	3		-					
• •	•	1.791	312	312.1	~ !	311.7			7	9.0	9 0 1	`` =			e .	9				
		٠	6	5 1 1 B	2		7	•	2 0	• •	0 1	= :	5	m 1	5					
				6115	7 6		- 4	- 0	0.0	7.6	- 4	2 5		יו ני						
	:		311		4		7 0	9 6				2	2 2	7	, ~					
	:		310.9		10.3		10.1	70	09.2	9	60	0	6	30	•					
•	:		310.6	=	10.1		~	6 60	0.60	09.5		•	30	m	8					
•	:		_	60	9.5		1 . 60	8.80	6.70	. 80	108.1	. 80	30	30	30					
•	:		_		07.8		98.1	6 20	0 20	9 . 20	107 1	~	ê	ě	5					
•	:		-	2	07.5	~	07.5	9 20	96.2	9.90		ે. 90		30	3					
•	:			9	9.9		9.90	8.90	65.3	8.0	105.3	ř. S	ñ	m	ě					
	• ;		٠.	9 1	9 1	2 90	90	91			_	305	÷ :	•	•	<del>-</del>				
• •			- 0									2 2		9 1	2 6					
•									. 4			4	2 6	, ,	, ,					
•	:						9	9	1.0	M	200		30		Ð					
•	:	1.733	_	7	7	:	7	•	302.9 3	# E0	303.0	303 4	303	1 302	30	~				
12	:		304.2	6	8. 60	, m	0.40	0.40	9.20	02.7	ď		e	30	ë					
•	:			G	<b>₩</b> E0		93 2	9. 60	02 1	02		35	ŝ	0	•					
•	:			6	03.1	6	63.3	03.2	01.6	05.0		ં. જ	m	m	m	<b>*</b>				
•	:			•	6.2	~	# F0	0 M		9 7 9	301.5	~		m	m (	m				
•	:	•		~	9	~	1 0	~	2		_	=			P)	<b>-</b>				
•	•	7.28	302.7	•	• •	302.4	7.0		2.5	2 4		301.4		9 6		<b></b>				
2		7.732	202	302.4				3 1 N 6	6.00	0.10		 	9	205						
•		Cf ) . 1	2	>	· v						٥ د د			9		٠				

able 4C — Scaling Run 105, Test Configuration 3: Three 1.52 cm Nozzles

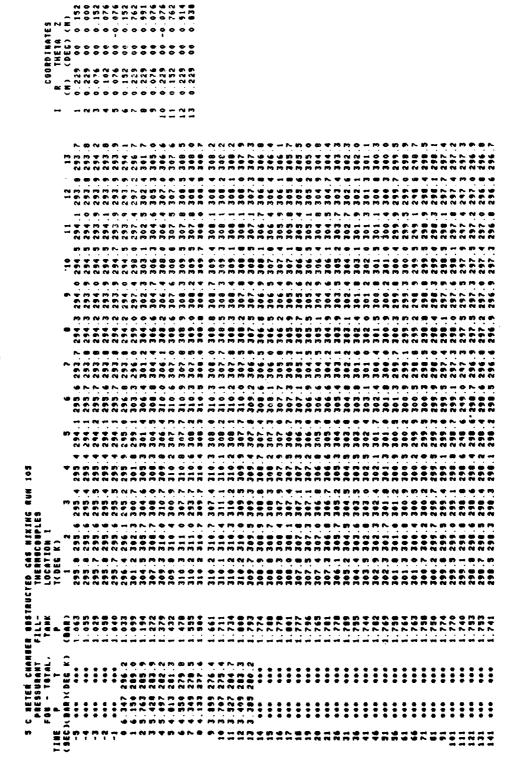


Table 4D - Scaling Run 106, Test Configuration 3: Three 1.52 cm Nozzles

n	S C NETER	ER CHAR	BER 085	TRUCTED	8 1	3 X X X	RUN 10	•														
	101	TOTOL		901		ĭ													2	3	1	
=	•	-	•	2	EG	,												•	•	THET		
36	CORP.	¥ 93	•	-			_	•	<b>.</b>	•	~	-	•	2	=	??	13		Ĵ	۰	-	_
ņ	:	:	1.063	29	0	8 23	6.7.29	~	9 46	•	5	:	_	295.	295		53		0	9 9	¢	152
<b>Ť</b>	:	:		\$	. 9 29	. 8 29	j	۲-	9 + 6	6.				295.	295	5	29		0	6		000
<b>.</b>	:	:		2	6 5	£ 5	نے	~	9. 6	•	2			295	295	5	29		0	9		152
~	:	:		53	. 29	. 23	_	~	9.16	•	50		_	245	295	S	23			٥ م		. 9 6
7	•	: :	1.056	<b>&amp;</b>	0 29	53	٠.	2 - 5	9 7	•	•	295.5	٠.	293		2 295	•	r	9	26 00		920
•	6 129	2	1.039	23	. 29	5	~		9		r.		_:	2	295	53	53		•	0		52
-	6 . 20 1	2	1.678	e i	<b>6</b> € .	52	9	•	98. 7		•			2 9 8	297	53	53		0	•		. 62
N	2 .	2	1 23	OE.	8	e e	0.0	•	¥ .	•	8	٠.		304	303	2	ě		0			191
<b>m</b>	3.47	2	1.267	Ê	e e	. v		e.		6.	5			90E	305	m	3.9		0	9		926
•	5.150	2	1.329	<b>=</b> :	E :	3		•	9	m :	~	_	_	308	308	8	ĕ		0	ç		9.0
n ·	920	2	1.387	<b>=</b>	E .	~ 31	_	•	~	~	-	٠.	_:	309	308	9	m	_	0	٠,		, 62
•	4.667	2	1.431	<b>=</b> :	E .	E :	4 31			m :		٠.	_:	310	308	30	m.	-	6	9		<b>1.</b>
~ ·	-	8	1.499			PO :	_	•	r.	0	-	٠.	_:	310	ê	8	m	-	0	o •		38
•	167	?	1.571	Ē	9.	m		~	9 80	•	5	٠.		311	å	909	Ë	ø				
•	3.943	2	•	=	. J	T.	. u	1 ~ 3	2 50	m.	5		_:	310.	ŝ	ñ	3	~				
2	3.746	2	1.671	31	9	m m	_	1. 15.	9.0	•	6	_:	_	310	20	4 309	Ē	P.				
Ξ	3.548	ž	٠	31	. 6 31		•	*	2.80	m			_	310	30	9 309.	3 30	m				
21	3.452	2	1.750	31	m	. 2 31	•	- 13	08.3	~	=		_	310	2 308	-	9 E	m				
E1	3.332	2	1.800	31	<b>6</b>	7 31	n	9.9	8 20	<b>.</b>	80		-	309	Ē	868 2	Ë	¢				
=	3.321	=	1 815	E	0 30		80	80	9 20	•		_		308	3	2 308	E					
13	:	•	1.790	31	98 0		8	. 50	07.5	•	20		_	308	30	7 308	30	•				
91	:	:	1.779	8	7 30	-	9 30	m .	07.2	0	6		~	308	6 307	4 307	E	<b>.</b>				
17	:	:	1.790	ě	4 30		~	9.03	0.70	•	~	307	ď	30	3 307	3 307.	30	₩.				
=	:	:	1.713	ê	.2 30	_	~	E # .	6 . 90		~	367	ď.	30	1 307.	205 0	6					
2	:	:		ê	.9 30	<b>8</b> 5	•	4	7 90	₹.	90	ĕ		m	7 307	906 0	Ë	•				
20	:	:	1.782	ê	7 30	<b>—</b>		1.1	+ 90	=		306	٠	307	4 306	906.9	e	ĸ,				
21		:	•	ê	9E +	_	•	 	66.3	•		306.	۰	307	30	4 306.	m					
22		:	1.761	300	.2 30	-	۲.	7.63	. 90	~	5	306	'n	3	9 306	Ð	m					
23	:	:	•	307	0 30		•	E 0	05.1	er:	Į	303	÷	30	304	ë	E.	w				
32	:	:	1.756	306	98 9.	ш Ш	m.	m 0 .5	• .	4.	5	<b>†0</b>		304	9	30	m	∞.				
37		:		ñ	.1 30	m T	•	m • ·	1 . 6	-	0	363		303	30	2 303	Ë	•				
7	:	:		o m	30	•			7.	•	~	200	~	305	30	8	m	~				
4		:		ŝ	90	<b>~</b> ~: '	•	E 0 E	02.3	•	=	300		305	유 구	301		•				
32	:	:		9	6E +	m	-	~ ~	•	-: E	=	305	_	305	301	Ë	ñ	•				
25		:		30	. 30	m m	r. Oi	CH FD	01.5	r- m		302	300	302	301	3 300	ñ	۲.				
62		:		90	₩ <b>+</b> .	~	N.			m.		300	300	30	1 300	30	ñ	2				
29	:	::	•	30	.1 30	•	0.	1.43	9.00	0.		9	300	9	7 300	3 300	m					
72	:	:	•	30	. 30		1.6.3	1.23	₹.00	~	:	300	300	0.00	4 300	2 299.	2	•				
2	:	•		OM M	30	•	.0.1	E . 0	00.2	~	99	299.	29.5	00E	0 299.	. 299	53	CV.				
92	:	:		30	9 30	m		9.32	9.0	~	3	299.	299	299	6 299.	4 299.	2	<b></b>				
102	:	:	•	ê	.6 30	~	m m. o	9.1.2	99.7	•	=	299.	299.	299.	ŝ	1 298.	•	۴-				
112	:	:	•	30	3 30	m -:	0.0	9.9	99.3	~		298	298	299	298	8 291	•	♥.				
122	:	:	1.763	ŝ	2 299	. 9 299	9.8 29	9.5 2	99.8	300.0		298.7	298.5	53	867 1	5 298.	3 299.	<b>.</b>				
1 12		:	•	30	.0 29	<del>در</del> ۲۰۰	9.8.2	9.572	39.3	æ.	9	298.	298.	298	53	3 298	•	c.				
142	:	:	1.762	53	.8 29	IL.	e.	3 6	87 6-	<b>6</b> 7	æ.	ç:		2.48	298	. 298.	•	o.				
•	•	•		•		•	•	•	•		:	•		000	č	203	•	•				

Fable 4E - Scaling Run 107, Test Configuration 3: Three 1.52 cm Nozzles

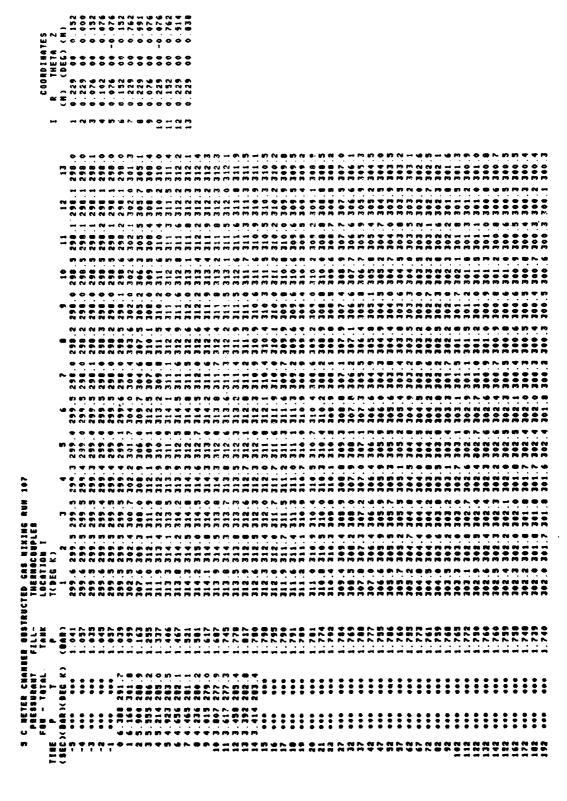
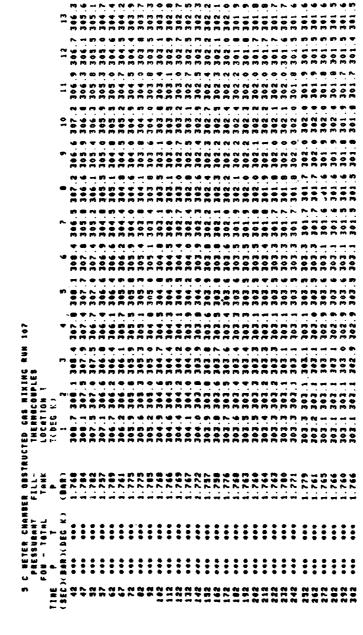


Table 4F - Scaling Run 109, Test Configuration 3: Three 1.52 cm Nozzles

0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	C BETER CERBER	AND CHARLES OF TAXABLE	TED GAS	XIX		RUN 109	•															
FOW - TOTAL,	TOTAL.	72 E	L0C#11		3															93	000	
TINE P T	-	•	14 DEG	Ç															-	~	H	
ž	DEG K)	(BVB)	-	~	m		•	'n	•	~	•		•	10	11	Ţ	~	13	•	£	90	
•••	:	1.055	ď	301.2	301		•	. 00		299.	9 300	.0.29	9 6			.0 29	9 6	2 662	-	0.22	6	
: -	:		m	301.2	301	. 2 301	•		_:	299.	7 300	. 0 29	5			9 29		6 662	~	0.22	0	
*** E-	:	1.067		301.2	301		•	00	_:	299	9 300	. 0	9.6	300.2		0 29	~	9 662	· m	0.0	ق و	
-5	:	1.046		301.2		ď	۰	300.9	301.2		7 300.0	.0	9.6		299	5	90	r 6 6 6	4	0 10	2	
-	:	1.068		301.2	361	~	•	300			9 300	~		300	299	9 29	~	2 662	67	0		
6 6.398 2	293.2	1.04		301.2	301		•			299.	9 300	.0 29	9	300.2		_		2.662	•	1 2	. 0	
	304.5	1.066	303.8	303.9	302.2		<b>.</b>	303.3			100	0 30	4	302.9	302	4 30	0	301.3	^	0.279	229 00	
	219.9	1.143		309.1	307.		~	1.90	309.7	304.	9 318		٧.	0 20E	306	~	111	208.7	œ	0 22	6	
_	216.7	1.226		312.9	315		٨.	309.8	313.4	308	7 311		_	310.5	309		~	4.606	6	0	ن	
	214.6	1.336		314.9	_		_	312.1	315.1	311	2 313		~	312.0	311		0	311 7	2	0.22	6	
	283.7	1.396		315.3	_		_		315.6		2 313		_	313.8	312	_	•	312.9		0.15	9	
6 4.723 2	212.2	1.469		316.0	_		_	314.3	-		1 314		_	314.1	312	_	•	313.6	1.2	0.22	6	
7 4.472 2	210.0	1.525		315.6			_	314.9	-		2 314		_	314.6	313	_	•	313.8	-	0.22	6	
	279.7	1.584		315.9	_		_		316.0		9 314		_	314.6	313		100	313.8				
	278.5	1.629		315.9	_		3.55	14.0	•		2 313		_	314.6	313		٨.	313.6				
	277.5	1.688		315.4			-	314.3	•		0 314		~	314.7	313		•	313.6				
	276.9	1.743		230.6	315.2		-	232.1	231.1	313.1	1 313.8		313.2		313	.6 311	•	313.6				
	286.0	1.736		315.2			_	13.8	•		1 313		_	314.	313			313.6				
	284.1	1.795		315.2				313.3	314.5		7 313		_	314.6	313		-	313 0				
14 3.413 2	214.5	1.811		314.9	_		_	13.1	•		0 312		_	313.4		•	•	312.3				
15	:			314.5			_	13.	10		7 312		~	313.2		_	14	312.0				
:: ::	:	1.793		314.2			_	12.	m		2 311	.6 3	•	312.9		•	^	311.6				
	:	1.791		313.9	_		_	12.6	313.4	310	311	Ŧ.	9	٠.	31.1		m	311.1				
:: ::	:	1.810		313.1	_		~	12.5	313.1	310.	5 311	1 31	m -	312.3	311	~	-	310.8				
	:			313.2			_	12.3	312.8	_	3 311	0 31	1	312.1	310	_	6	310.8				
20	:			312.1	_		_	12.1	312.	_	9 316		•	311.	310	•		310.3				
	:			312.6			312.2 3	311.9	312.3	-	5 316		~	311.6	310.	.2 31	. 2	309.8				
22 ***	:	1.785		312.2			_	311.0	312.6	_	4 310		m O	311.3		_	-	3.69.6				
27 ***	:	1.782		311.0	_		_	310.6	310.5	_	8 309		_	310.3	309	_	m	308.8				
32	:	1.779		309.9	310	ĉ	-	309.9	310.6	_	0 369		308.4	309.3	308	.7 308	•	308.0				
37 •••	:	1.770		308.9	309	ñ	~	309.0	308.5	_	906 0			308.	307	۲.	~	306.9				

Table 4F - Scaling Run 109, Test Configuration 3: Three 1.52 cm Nozzles (Continued)



Scaling Run 113, Test Configuration 3: Three 1.52 cm Nozzles

Scaling Run 114, Test Configuration 3: Three 1.52 cm Nozzles **Table 4H** 

- Scaling Run 115, Test Configuration 3: Three 1.52 cm Nozzles Table 4I

Table 4J - Scaling Run 116, Test Configuration 3: Three 1.52 cm Nozzles

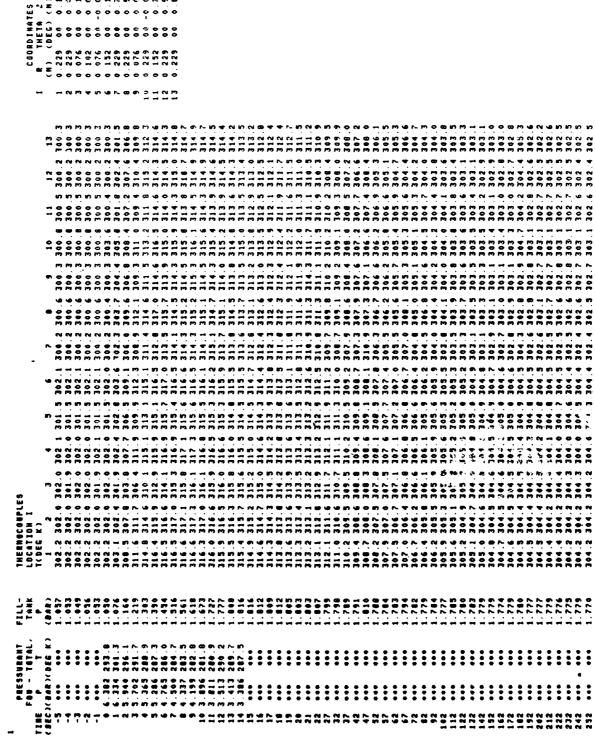


Table 5A - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 103: Test Configuration 3

																																																					nes)
		13		225		<b>96</b> 0	60	160	2 . 6	260	2	9 6		341		377		390	3.42	394	20.0	96			0.0		422	1.7	631	432	444	439	- F	8.	4	9.6	7 7	97.6	436	453	~ <del>4 4</del> 5	436	90	9 6	474	4		442	435	432	+ 5 4		continues
		13		0000	•	011	9 2 6	091	222	24.5	2.	2 .		C 7	~	394		7	405	2 .	-	-			907	9 0		412	416	=	. 422	423	- 11	429	421	/25	44	90	436	. 453	3.00	436	689			2 2	426	419	#? #?	;	-	25	Table
		=		0000	ù		<b>~</b> 1	130	•	89	er i	· ·	•	•	v.	400		4.00	<b>4</b> 05	90.	40.	-	77	•				419	474	4.25	. 422	431	417	429	. 421	7 6	4 4	410	399	404	393	380	396	966	702	9 6	90	408	410	396	391	393	_
		10		000		21.	<b>?</b>	0	æ :	2	55	2.5		0 6	1	3 6		<u>۳</u>	9 9	9 9	9	9	9 1	2 6	0, 0	, r	) P	e in	, K	3	34	34	۳ ا	m m	e i	7 6	9 7	r en	36	335	E.	33	100 t			- 4 - M	, M	9	#	34	9	3.6	
		6		0000	•	194	. 26	130	558	992	182	90 0	9 2 5	655	۰	383		390	385	88 9	383		292	B 6 5		n a	. F	396	: 😜	\$	4.4	7	7	451	7	7	-		406	404	<b>†</b>	406	9 6	# 6 6 7	400	9 6	36.5	397	410	396	408	401	
		<b>a</b> o		0 4	•	0 6 4	5	0 7	30 1	m 1	~	Э,	€ 1	æ	~	405		435	422	425	80 1		22.				1	419	405	*0	399	404	403	415	9	- 1	4.24	619	;	. 424	. 426	# T	200	6 d		200	2 2 3	386	398	80+	66 E	393	
		~	:	0000	-	~		7 :	n	₽ .	¢ 1	20 1	n.	۰	•	394		<b>80</b>	405	907	0 .	0 1	0.0			- V	2.0	4.35	438	*	4 4 4	.44	£.	4	435	4 . 2		422	428	424	. 426	87	è ;	9 6			70	419	410	420	90	0 T	
		•		000	-	597	₹.	÷ ;	90.	5 0 6	C) (	2.5	2.25	335		366		405	1.5	904	4.72	9				0 0	101	70	395	389	385	391	390	(C)	80 0	90 v	9 6	9 6	384	384	305	393	396	965	796	0 P	20.5	397	3 6 6	396	399	7 0	
		50		0000		369	9	٠,	•	₽ .	•	۰ د	٠ د	20	•	Ξ		_	0			٠.			~ "	n 4		. 10	100	100	•	NO.	10	-					-	2	10	•		•				. 100	-	348		•	
I X		•	:	000		110	•	1	8	0	N,	•	с.	~	M	353		366	88E	385	E 0		\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	8 6	7.0	101	400	38	388	389	392	383	390	60 t	38	90 6	0 6	405	399	414	. 426	431	428	127			426	419	410	450	9 7	0 .	
E 8 8		m		000	•	262	9 05	523	<b>9</b> 7	2.5	285	2 7	200	3.55	~	372		390	+13	00	3.85	9 0	7.0	200	0 d	7 0 0	, M	3.0	381	385	370	.367	376	368	374	37.5	22.	376	369	365	361	368	374		, c		3 2 8	386	285	372	M .	200	
UCTED	z	~	:		;	154	•	000	-	200	195		9 6	287	-	349		10 10	36.8	169	262	9 0	5 0 5	9 7	9 7	9 1	326	373	373	375	370	36	80	3	36	9 .	76.2	367	377	375	. 382	393	¥ 0 4	707		366	407	397	398	396	393	383	
OBSTR	œ	-	;	000	•	314 -		m ,	•	~ 1	•	<b>&gt;</b> 1	· ·	•	~	363		396	. 405	88	392	285	3 6 6		766	180	3 2 2	3/3	361	375	377	. 367	376	8 F	374	5 7 7	7 6 7 6		692	345	339	. 342	342	3 6 5	223		95	364	361	360	374	376	
KAMBER	RANT			00	<b>:</b>	0.9	9 :	0 1	5 1 O 1	<u>.</u>	٠,		- 1		25	. <b>.</b>		33	£ 1	F 1	e :	n 1					) II	) (F)	. S.	8	93	93	5	S :	<b>S</b>	er e		3 67	50	95	95	33	S 1	C 4	, ,			86	10	93	<b>5</b>	2	
ETER C		¥		5 6	•	•	<b>-</b>	(	ne e	~	o, c	· ·	9.1	"	PO	m		<b>m</b> .	ו פיי		י כי	. i			9 1	, I	, (7)	m	m	m	m	m.	ا		m. (	יי פיי	. "					Ü			? -			- 173		LO.			
ک ی ی	STAR			o 4	,		~ 1	<b>.</b>	· ·	~ (	<b>.</b>	• ‹	<b>.</b>		•	m			~ 1	,	۰.				•	, v	. [		~	•	•	~		٦.		<b>.</b>	• •		_	•	•		<b></b> (	N P	, 4	• •	. •		•	•	•	~	
	8E1A/1			99-		.274	3	= :	5		÷;	7 (	•	~		363		•			•		•		D 0			•	-		~	~							-	100	~		m	~ 4			•	•	-	- 083	-	•	
1 10H	ETA		1	m r		<b>5</b>	•	m 1								6.		ä	, .				٠,						. 100			÷		÷,	œ .	'n.					Ļ				•					•	÷		
TR:00		Ĕ		7	•		<b>-</b>	-	•	-	-			-	1	-				1				•		1		•	•				'		•		1	'	•				•	. 1	•	l				•	•		
1 D 1 S		RESS18		- 5	•	~	'n	'n.		٠.	ė,	Ċ,	Ċ,		27.	28.3				•		Ċ,	٠.		٠.	٠,			~	~	~	٠	Ċ		Ċ,	٠,	٠		~	•	ĸ.	'n.	'n,	• •	٠,	ي :		'n	'n	23.3	۰		
* 4 % 3	ĵ	4	340	~ ~	: #		9 1	n (	<b>30</b> (	, n		A 1			, 6	9	OSED	n .				N (		4 6	y r						٥. ٢	M.	*					9 (7)	6	6.3	2.2	64) 64)	~ 1				111		9			n	
S 3 4 4	9	Œ	LVE	~ ~	5			, ,	•	•	•			-	•	•	ರ	•	•	•	•	•	•		•	,		•	•	•	•		•		•	,		• •						,			,		-		,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	•	
E 0	w	# E A	2	25.3	711	=	*	9 6	= ;	5			5		66	5	FULL	=	9			•		, ,		? ~	2	*	23	33	33	34	96	M	9	7	2 5	P	23	32	Ę	ě	= ;	7 F		• M	2	7	30	ê	, H	~	
INFERR	_	( \$EC )	CORREA	• •	VALVE		~	•		•	~ (	•		. :	12	7	3	_	÷	• ·	-						'n				Ľ	•			<u>.</u>	7				Ľ.		÷	•					•	- 2	•	-		

Table 5A - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 103: Test Configuration 3 (Continued) S C BETER CEARGER DESTRUCTED GAS BIXI - NOTERRED PRESCUERENT DISTRIBETION -

13		4	4	4.3	438	+	7	45	=	. 4.2	4	*	₹.	Ŧ	+	Ŧ	*	*	*	7	•	•	*	•	•	•	₹.	₹.	•	•	₹.	*	₹.	•	•	•					•	•	•	₹.	•	•	•	· -	•	
13		S	. 428	N	436	=======================================	442	456	429	421	4 0	424	427	427	. 443	425	452	426	439	432	437	418	431	420	429	422	431	425	424	431	425	. 422	42	5	423	2	707		909	413	423	4.2	. 423	. 423	438	437	44	. 442	9 7	
Ξ		400	•	100	364	8	•	•	•	^	~			•	g,	•	•	•	•	450		4	•	•	9	•	•	9	•	0	•	391	•	•	•	•	> 4		٠.		~	394	. •	•	434		•	398	0	
10		<b>15</b>	36	15 17	<b>S</b>	34	£ 29	35	36	37	36	.37	98	33	36	33	36	37	10	37	36	37	e Pr	38	37	38	3.8	800	38	37	m	<b>8</b> 0	<b>8</b>	9	.37	10 C				. E	3.4	3.	37	.37	37	37	36	80	3.7	•
87		4.	39	39	38	L.	85	37	37	38	37	38	37	37	. 36	-	36	38	. 36	37	36	37	36	28	37	38	37	37	37	. 37	37	. 37	37	37	E.						- M	. m	~ E	38		3	80	8		
₩.		409	406	418	406	4.08	418	. 427	420	413	0	. 424	417	418	430	410	439	418	. 427	432	437	418	431	.412	429	4.15	435	415	413	417	405	.412	368	- 4	-					F 60	K 80 M	+6.P	404	395	405	90+	900	3 9 B	408	
		409	399	100	406	397	395	385	394	389	388	391	387	400	405	405	000	401	0	398	191	394	393	. 397	395	400	386	404	405	403	403	401	403	=	412	967			617	. <b>6</b> 0 3	909	412	407	+0+	405	421	406	413	408	
•		•	399	409	416	804	F 0 4	413	405	405	401	399	404	•	•	•	***	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•				•	•	•	, 0		•		•		384	^	•
N)		~		•		•	•	•	-		-	-	•		•	•	$\sim$	•	1	~	~	•	~	-	2	10	•	•	•	O.	m	2	•	•	•	M P		• 1	•	• •	•	- 47	-	•	•	-	-	310	•	١
•		409	406	+00	406	80 <b>7</b>	. 402	. 413	. 41.1	405	+ -	408	. 417	=	7	0 7	13	0 1	914	409	+ + +	100	=	403	406	400	419	*	413	27 P	S 1 + .	. 422	=	430	7	1		100		F 0	421	E 0 T		404	434	406	. 427	413	408	)
m			•		•	•	•	•			•	•	•	•	•	•			•		•	•	•			•	~			~		•	•	•	•			, ,		E6E			•		~	•	•	384	•	ŀ
10 N		. 383	. 377	. 382	. 384	397	. 395	. 413	402	413	427	408	. 407	•	403	405	400	401	707	398	403	405	406	. 397	406	000	. 402	394	402	E 0 F	396	401	366	=	-						0	394	391	562	370	390	406	398	392	) .
FRACT			•	ë	373	•	~	~		•	~	-	~	•	36	317	. 387	383	300	386	391	394	393		-	392	•	•	•	•	•	•	•	▶ '	•		•	•	•			•	•	•	_	•	•	398	•	۰
PRESSURE PARTY IN THE PARTY IN		•		•	362	•	•	•	•				•	•	•	•	•	395	395	395	36E	395	395	395	•	395	•		395	395		395	•	•				٠.	•	•			•			•		392	•	٠
BETAZISTAR			501		. 6282												÷	-	-	0762	:	7	3.6	29	7	1.3332	7	501	2	ě	ž	. 2257	•	164	ř.				217	-	652	2	. 7.	734	862	247	•	R	2421	
BE TA			•		'n					13			ä		S.	- 82.0	1.98	-73.1	19.1	0.4	•	÷	•		•	69	113.3	5	m.	=		=	•	2	=	•		- 14 7	26.9	. 65	5		2				30.0	- 28 9	12.6	
PRESSUR		26.7	27.4	26.4	25.8	25.7	25.6	25.2	26.4	26.8	25.4	26.1	26 . 1	76.4	25.5	27 . 1	25.5	26.9	25.7	25.8	25.1	27.2	25.6	27.6	25.9	27. 6	25.6	26.9	26.7	25.9	27.1	<b>36</b> . <b>8</b>	27	23.6	27.7		76	7	26.3	27.6	25.9	28.4	26.2	28 .2	76	7.	27.1	20.7	28 3	
PEC	CL 0SE		÷	3	Ä	Ħ	Ħ	33	37.	39	33	3	36	3	m	=	M	M	3	ž	Ť	39	33	=	34	÷	31	36	5	23	37	M	<b>9</b>	8	90	7		, en	M		F	68	2 E	£	53	34	32	Ë	Ť	
TERE	FULLY	33.8	35.7	33.1	4.15	31.2	70	23 · S	33.3	34.3	30.0	34.2	32.3	7	7 00	33.0	? 9	34.5	30.9	31.1	=======================================	¥.9	10.4	35.7	31.2	35.6	29.3	32.8	32 3	*.	33.3	32.6	34.2	=	32.6	7 00	? ~	=		33.7	29.5	35.2	30.0	35.0	28.0	32.3	30.0	32.8	32.1	•
7.1ME (SEC)	VALVE	31.0	<b>3</b> 2. <b>4</b>	2	34.	33.	36.1	57.	35.	39.0	:	61.	62.0	63	-	63.	99	67.	•	•	÷	_		'n.	÷	75.0	÷	77.0	7.	79.0	:		7	-	Ĭ						• 16	92.	93	-	'n	•	~	91.	•	٠

Table 5B - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 104: Test Configuration 3

S C WETER CHANGER OBSTRUCTED GAS MIXI

78 LY 33.6		2	1. 46.6	0000	0 6	000		0000		0000	0000	00000	0 000 0	0000	0 0	0 000 0	000	Ş
9,0	GPEN							, , ,	? ;		-	1 10			B (	n (	9 9	, ,
4	ræ	26.4		1669	## T		9 9	120	037	226	00 4	, 6 , 6	0.00	226	2 7	202	4 4	2 2
•	•	26 2	10	388	165	20	90	0.	10	S	101	239	m		71.	213	٥	9
39 5	~ .	56.4	<u> </u>	582	210	~ .	. 13		91	30 (	1.67	. 266	9 1	N 1	۲.	. 247		M 1
» -	7 F	22 2		965	222				9.6			292	'n'n	no	5.0	292	0	n
		27.5	'n	100	908		2 2	4 IS	7	~ ~	2.76	3 6 4		2	5.2	3.58	D	• ~
39.9	10	27. 7		. 427	326	OE .	. 27	m	27	8	311	371	100	3	59	371	(2)	m
79.7	46.2	•	+	.671	.357	<b>₩</b> .	Ē	го го	PD	8	.341	0 6E ·		9	<b>9</b> E	382	•	9
_	֖֖֖֖֖֡֓֓֓֓֓֓֓֡֓֡֓֡֓֡֓֡֓֡֓֡֓֡֓֡֡֡֡֡֡֡֡֡֡	USURE 30 0	,	900					ŗ	•			•			907	U	u
		9 69 7		6869	- 10 7 M	986	- 27	374	363	461	9 9	1 6 E	2 P	7 2 2	7 15	3 6 6	3 0 0	9 60
	OSE		!		•			•	:	•	,		•				•	,
19.1	۲.	88	-5	,		•	50	9	36	-	•	383	394	Ρ.,	.37	ė	æ	365
		30 0	-61	1	•	~	36	3	37	•		392	396	00	3.6	•	•	385
		٠.	ž	¥n.	œ	•	36		. 3	•	•	104	10.4	•	36	0	9	379
			-37	'n	•	~	32	M.	38	8	9	390	3 8 5	۴-	3.6	6	$\sim$	376
	•		19	-	•	•	86	9	38	•	•	390	383	~	3.6	•	~	375
	÷		101	€.	•	~	86	E .	86	•	•	. 389	385	•	36	•	~	369
	٠.		F 1	8	•	~ 1	8	m	38	~	₩.	388	m m	9	9 ·	•	<b>~</b> I	378
		000	2	m •		~ .	æ (		65.	~ 1	~ •	295	377	•	9 1	<b>~</b> (	۰.	376
> 4				- 1		-			•			7 6	5 E	• •	7 K		•	300
0.66			79				9 60		7		• ~	187	2 10	9	9.5	- 7	9 10	375
3.8		28.4	m	•			8		•	ñ	~	390	360	9	36	~	9	322
Ŧ.			-48	•	•	•	8	F	•		_	390	364	36	9.	•	9	380
39.5	٠		*	m.	•	•	6	m.	Ŧ	~	2	387	333	S)	37	ĸ.	5	376
39 8.	•		•	•	•	•	67	m.	7	~	~	. 387	348	•	.37	Ē.	n	376
36.0	<u>.</u>		<b>*</b>	<b>60</b> , 1		•	7	m.	. T		<b>m</b> (	381	8 .	n i	9 1	91	n ·	360
				ņ			7			30 7	~ (	20 0		n t	~ 6	,		37.7
3 4 6	• -		77	,			7 4		7 7		<b>v</b> -	900		0 4	9 0 7 P		•	
			-		•			•			~ -	7 0 0 0		e e	. c			
6			- 1.0	7		•	•	•	7	٠.		E E	346		60			8
37.7		78	3	•		~	0	*	+	~	0	385	344	~	38	~	•	389
15.1			S	•	•	~	Ŧ	*.	•	•	•	381	351	~	37	~	9	381
n. e			-119	-1.1	•	~	6	P.	66	~	•	384	363	~	.37	~	9	390
33.8			101	e.	•	•	60		. 39	~	9	. 392	370	œ	3,7	^	9	392
9			F .	•	•	9	2		6	~	9	394	361	•	37	~	•	386
17.7			- 97		•		7:	m 1	6E.	00	•	384	339	~ (	8 F	~ 1	~ (	166
- ·		2			•		<u>.</u>	M 1	B) (			167	5,0	∞ ∘	ا در 10 دو	~ ,		9.60
 	7				2 6		5	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	80 C	368	486	100	9 6		 	373	375	3.94
								9 6	7 6	· •				0 0			• •	
						7 Y		•	7 6		~ 0	2 4	27.2	9 P			- 1	70
2			-		• •	, ,	9 6		9 6		•		2.6	٠,	9.0	- 0	- a	
			. ~								•		1 P	٠.			•	10
36.7		27 6	7		•		37	100	3.	9	•	404	3 2 3	. 00	2 6	•	•	40%
38		. ,	-32		•		8	· ·	. 3	~	•	366	377	~	3.	~	~	409
39		28		7.	•	•	38	M	37	•	•	396	379	~	37	•	œ	408
-		29 6	-	•	•	•	8	10	88		•	395	380	~	37	~	•	416

Table 5B - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 104: Test Configuration 3 (Continued)

S C BETER CHARGER DESTRUCTED GAS BIXI

- HOLLER BISSURE TANGENT OF STREET OF THE STREET STREET

	13			424	67.		414	417	419	415	¥ .	604		405			404	104	399		0 0	Ď		5 0	7 B	Ó	395	•				500		•	376		- 67 - 67 - 67	39.			395			3 6		401
	12		•	000	= ;	7 P	402	405	) <b>0</b> •	40 E	907		7 E	402	E 0 +	396	962	300	392	392	797	9 6		7 6	96	396	395	398	266	* 67	7 6 2	900	100	391		100	) #1 h @	390	396	393	<b>6</b> 0	401	396	399	97	394
	=		~	œ,	~ r		•	$\sim$	9		•	<b>.</b>	· ~		œ	~	~	~ 1	r. 1	<b>~</b> 1	~ 1			· r	- 4	•	-	•			9 6	. 🚥		r.	<b>#</b> (	٠.				œ	90	~ 1	•	- E		382
	0.1		25	9:				36	. 96		25		9 9		20	. 96		9 9		. 22	37	~ .				~	37	37	3.7	9 1			37	32	œ :				3.7		37	3.	~ r	3.0	3.4	32
			_				_	_	_		٠													• -	. ~			~											_			·	· ~ -			~
	•		98	96.	~ ~		Z.E.	37	37	37	37	75.	. M	96	36	37	9	96	2	. 3	9	9 .				17	37	37	£ :		9 6	P P	.33	2	'n.				E.	F.	E .	-	~ E	0 h	~	8
	œ		٠	•	D 9	9 10	•	S	9		8	•	ė	•	•	00	00	•	•	•				<b>D</b> P	٠ ح	•	•	•		<b>*</b>	~ •		8	~	•	٠.		•	~	~	•	~ 1	~ 4	372	~	•
	۲.		398	00	704	86	396	398	. 394	193	265	192 192	F 67	39.5	393	390	396	390	986	39.5	166	066		, L	766	96	395	398	397	<b>6</b> 6	7 6 6	388	390	.391			9 6	3 6	390	393	395	0		199	395	394
	•		•	•		•	•	•	•	•	•	•			•	•	•	•	•	•	•	•								•		, 40	•	•	•				•			•	99	392	•	
	'n		10	•	•	, E		*	n	2	•	* "	7 Y	n	4	8	•	'n	•	•	ς,	7 .		n e		331	•	•		n 1		'n	•	2	046	•	•	•	•	•	Ť	Ť.	ni	46.0	m	ñ
	•		ō.	ř,			~	~	•	~	<b>~</b>		ŏ		•	ŏ	٠	•				0	Ā 4				ā			•		Š	۰	•	•			•	•	•	•	•	•	. E	•	•
	-		300	926	9 6 6 6		373	373	375	378	0 I		378	38.8	393	384	=	375	628	376	378	0 1				378	301	378	377	375		374	380	383	* .				385	378	381	379	7/6	0 C P	38	375
	~															~	- 	~	9	-	•		2.5		2 -								90		- -						=	9			100	~
CTION				7	•		~	7		. ·		7.			Ξ.			٠. '	7.		· ·		? "	? ~				Ξ.			•		~		. ·	7				•	·	•				<b>.</b>
F. B.				•	•		•	•		~		~ ~			ë	~	~	~ 1	~ .	ī	~ .			Š		. ~	ē	~	~				ě	Ñ.	ě,			•	~	Ň	~	~ 1	~	379	~	~
-	X X X X X X X X X X X X X X X X X X X		305	200	2 0 E	385	382	.382	382	385	200	285	2 C	385	385	305	305	382	C (0)	385	286	200	2 6			385	385	.382	315	305	385	382	382	385	385	2 6		2 E	385	.382	385	385	28.5	385	385	385
~																																														
BETA/157			0	ю,		00	2	=	2	m		o r			5	5	8 7 30	, i	2 5		2 :	2//2				5663	~	2	ě	= ;		1390	27.	2	9 6		2005	ū	•	1405	000	000	1927	3441	2915	
Œ			~	α.		-		۰	•	_	m 4	1	•	•	-	•							•			ا ،		•		•	n			1	- ·	•	،			•	•	_	, i		-	-
B.E. T	T M G							~		9	m		- 24			145		•	87				٠,		2	6		-38	•	= 1	7	16	127	143	901			9	10	7.	•	•			134	160.
	200		•			, .		_	5	-	<b>.</b>	• •			~	· 	-	~ .	-	~ •		~ =			, .		-	•	•	<b></b> ,			~		<b>.</b>	, -> =		. ~	•	~	~	~ .	r	• ^	~	
_	2 H C	۰	28	2		2	2	2	28	~	2	2 6	2	2	<b>3</b>	8	2	2	2	2	2	:	. :		2	2	2	2	2	2		2	26	2	5			2	2	23	25	2	2 :	2	56	28
G	~	1 0 S E	•	m •	-		_	_	~ -																																			• ~		
	æ	וג נו	•	P) (	7	•	¥																																		÷	•	- 3	7	36	+
TEMP	#6.9	ב תר ר				2 2																																				-		7 6		\$ <del>\$</del>
#	3	w W							_			_		_	_	_	_	_		_	_	_					_	_	_	_			_	_					_	_	_	_			_	_
Ξ	\$ S E	7#7	<u>.</u>	'n,		, m		~						-	÷	۰	Ċ									. ~		÷		<u>.</u>			,	•	٠.		P	-	~	ä	÷	'n.				•

Table 5C - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 105: Test Configuration 3

ю		451	3	214	 				. 6	146		373	<u>~</u>	104	111	110	113	111	113	110	123	0.0	\ <del>•</del> •		25	15 c	0 4 0			121	142	9		 	-04	583	156	* .	0 V	3.5	429	140	<u>.</u>	n	66.	24	121
				•				•					•						-		•	•	•		•						-,	•	•			•	٠.		-				•	•		·,	
12	5	88	•	9 7 7	•	4 0	•	, .	•	Š		. 36 ¢	~	E 8 E	6	8	3	39	3.9	38	39	66	10 6	9 6	#	39	<b>;</b> ;	? =	6	38	Ş	8 1	۲ ۲	- 2	23	38	2	9 :	5 2	2 .	347	3	2	, E	2	36	33
	•	242	•	2 2 6	4 4	•	• 4	2 4		, 10		. 367	~	3.76	411	339	396	411	391	4 0 0	399	90.	2 4 4	3 6	399	396	386		285	382	391	396	- 6 - 0 - 7	373	389	373	363	0 9 6		371	347	343	M 1	9 6	328	330	338
10	9	4	9	2 5		9		9 9	25	6		32	4																												3.4						
•	5	265		2 . 6	• ^	-		, ,				360	S	•	•	œ	•	~	g.	S.	go.	φ.	- 4	<b>,</b>	438	-	<b>-</b> -	٠ ٥		· (*	425	m r	2	V M	. ~	۰		•	9 0	9	405	•	~ (		. ٨	~	60
ø	•	- S	•	0 7 7		, ,	, ,	e o	, ,	·		360	~	•		~	-	-	0	•	392	•	<b>5</b> 6	•	~	<b>~</b> (	9	• •	•		œ	m,		e en			•	- 1		•	264	-	•	V P	. •	•	4
	9	4	Š	1 1100	• ~		P P.		•	m		383	œ	-		0	21	-	50	. 02	38					•						·									374		·			_	_
~	•						•	•				23							P2		in.	·				· (						•					م	m (	·		05		. و	٠ .		•	
•		•	•	• -	•	-	• •	•	1 177			•	•	•	•		•		•	10	4	ю,	-	•	•	•		) r	•	. 10	Ŧ		n •	יו ר		•	Ŧ	,			•	**		'n			•
ø	Š	102	•	2 - 6			•	•	-	•		429	•	Œ	•	4	_	_	•	æ	~	0 1		٠.	•	•	0 4		•		•		• •			•					347		•				0
•	6	318		0.72			: :		8	Ñ		296	۰	390	387	399	7	411	413	410	392	9		6 P	399	900	450		90	42	# 0 <b>7</b>	<b>\$</b> ;	? ?	- P	4.5	. 453	920			624	240	168			0	505	204
m	9	224	•	9 4 9	0110	7.2	376	310	304	99+		.261	-	370	339	318	345	344	369	361	343	757	348	362	321	B .	195	333	327	311	.349	4 F F		332	342	338	50 P	311	5 C	718	237	329	313	27.0	309	298	211
<b>~</b> ~	6	186		. 0 4 0	19	24		173	298	314		360		397	5	399	386	383	383	381	399	90	9 6	189	373	396		3	90	425	425		136	426	99	442	911	725			312	424	50			302	104
CT 10	5	3 1	5		36					15		86		•		0		7	23	0.	٥,	7	. 4		*	9			0	2		0 0	2:		2	96	9			=	53	2	n (	. a	6	39	36
7 FR9		- 1	•	•		. "						Μ.	7	•	•	•	•	•	•	•	•	י פו												. 17		Τ.		• •	•	•	•	•	•			•	•
2000000000000000000000000000000000000	4	9 9		-	, -	• •	- 4		_			367	Ň.	402	402	405	.402	.402	.402	405	. 402	707	204	405	405	405	204	707	4 0 5	405	.402	200		405	405	.402	405	200			405	405	405	204	700	405	402
TA/TSTAR P		1368		0 1 2 1	5			. 12	3			3748	~	2	=	-	7	4	2	Ç	90	4 .	6 F	. 6	9	022		. 4	: 5	435	56	5 3		. =		:			2 6	2	0972	7	5	` ď	2	=	:
<b>W</b>		·	-	-	-	•		_		_		_	_	_		_	•		į						-	7			7	-	7					١			•	•	~	ř		1			
<b>8</b> E TA	-		•	2 5			•		?			12.8	<del>-</del>	15.0	10.	17.3	-13.4	6	•	۰	9	67	11111	. **	2	~ (	N a	•	1 (4	23	-27.4	8	٠,			•		۰,		) ID	43.3	-44.2	5 1		-14	-2	
SURAN											148																														•						
PRES	ERIT	- 52	•	• •	. ~	' '		' ~	~	~	OSUR	~	.4	~	~	~	ď	~	~	~	~	٠,	4 ~	. ~	~	~ •	4 0	. ~	. ~	~	~	~ (	4 (	. ~	~	~	~		4 (	. ~	22	~	~	40	. ~	~	~
EG C		26.2									w		41.00	; =																																	
S NE	Į.			۰					_		7	_		, 	_			_	_		_									_	_					_					_	_	_			_	_
E 16	ENCE	~	<u> </u>	7 6	; ,	-	,	Ä	ř	ñ	Î,	~	~ =		-	~	22	~	ř	ř	~	2	7 17	. <del></del>	2	e :	7 6	. ?	3	~	32	~ ~		2 6	2	2	ñ	~ :		. 2	~	~	5	2,5	7	2	27
T 3RE	N. O	-	٩. ٢	v ~				_	-	-		•		, ~	-	•		•	~	•	•	• •	- ~	. ~	•	'n,					<u>.</u>		•			ζ.				. ~	13.						Ξ.

I BFEBR	ED PRE	E 58 8 7 8	1 0 18		- 40	S C NETER C		DISCIPATION.	II, Scalling		RIKI	1631		Collingulation	2		(Don			
7.18E ( SEC )	7EBP	· DEG C	PRESSU	BET	A BETA	AZTSTAR PRE	TAGENT I	FRACT 101	* ~	m	•	ın.	•	۲.	æ	•	10	::	12	13
VALVE	F 4 L L Y	CL 0SE	•																	
•	28.9	~ ·	•			247	.402	429	124	325	_	11	263	_	310	383	35	340	376	414
•					7 ~		707	4 5	. E	317					200			9 K	306	3/8
0.		٠.		-	•	113	405	442	523	341		422	624		560	361	35	30.00	341	402
		٠	٠.	•	-	930	405	422	479	350	_	407	550	_	322	365	E E	325	37.9	
• •			• •	<b>.</b> .		070	402	. <b>4</b> 33	114	311			. 636		291	372		311	23.00	
-				. ~	-	5.2	105	136	135	325	. ~	399			306	086	. 4	328	362	
9.6		•	<b>S</b>		1 (	<b>934</b>	402	436	987	318		405	571	_	334	368	m	318	#7 00	436
• •			'nr	~ •	ω . υ	22	402	. 501			_	412	. F.	· • -	278	278	22		323	45
		, m	'n			253	7 0 7	96	696				791		777	311	2 2	2 4 6	9 E)	422
		6	n i	٠.	-	129	.402	77 1	198	265	_	371	625	_	328	371	32	586	392	436
• •			'n.		•	0 0	4. 6. 6.	136	477	244		371	625		328	371	33	700	392	456
•					. ~	7.	405	<b>m</b>	96	5.		369			348	692	35	306	106	
7.0		n e	ai i		ed (	n :	405	•	#62	. 681		325	920		325	279	27	234	325	416
• •		• •	, ,		ņ -	F 6	2 5	<b>~</b> *	. 65	307	~ =	- T	615		696	369	ou o	705	969	451
•					7	77.	7 0 5	, 4	9 9	200					3 2 3	367	 	289	3.00	
•			÷.		-	110	.402		201	278	_	402	650	_	377	352	22	278	120	45
		٠.			•	286	2 6	~ *	60	246		7867	899	٠	600 600 600 600 600 600 600 600 600 60	302	m	274	50 t	7
						33	7 0		212	142						267	2 0	200	484	4 2 4
					7	:	405		197	259		334	617		334	330		282	704	
• •			÷.		•	139	2 5	~		252	_	334		٠	362	334	23	279	- 215	472
			. M		-	119	7 6		E M	248			728			745	2.4		20 M	ì
•					•	50	405		199	262		399	636		341	312	<b>T</b>	262	368	7
•		÷.	٠,		7	1	7 65	~ 1	919	258	_	347		~ .	347	323	~ E	274	372	421
			7 87			76	7 7			296								232		- 3
•			-		•	795	707	•	322	305	_	331	7		321	327	35	278	331	5
• •					e e		2 5	7 5		279		331	. 672	•		305		00 0	131	43,4
•		. ~			•	7.4	7		25.2	266		324	102		382	324		2 2 2	, e.	=
7.0		9.			1	990	.402	449	193	219		356	. EE9	_	358	335	33	312	335	4.9
•		<u>.</u>	÷,		ci i	942	402	~ 1	200	277		327	631	٠	332	327	0 10	305	CV (	4.50
						174	707		707	2 C L L L L L L L L L L L L L L L L L L		304	720		295	405	70	900	7 5	4 4
•					7		405	• •	200	299			31.			333	, m	299	) \ E	
•			, ·		_	121	405	•	910	194		299	756		334	299	26	299	369	-
•							195	• •	324	273		357	E99		329	301	~ e	273	329	4 :
•		. ~			- 17		405		9 6 6	276			919	 h m	308	308	, M	276	7 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	
•		· N			7	921	102	•	121	307		348	291		343	345	36	280	183	-
	36 8	26.3	24.6	***	c	1027	205	. 911	110	266	911	320	673	9 6 6	320	846	<b>*</b> C	293	373	400
•		Ė			4 4		707					1 22 1	732			. 616	, c	287	N 50	2 4
•		~	•	0		0	402		334	2.5		311	724		311	-		280	343	4 36

Table 5D - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 106: Test Configuration 3

S C METER CHANGER DESTRUCTED GAS MIXI

INFERRED PRESSURBNT DISTRIBUTION -

?		•	7.	107	40.7	747	258	273	298	939	C 7 F	,	•	374				٠.	0 .	<b>~</b> •	•	•	•	•	•	•	~	~ .	-		-	- 0	<b>v</b> -	• •	• •			•	•		•	•	•	-	~	~	~	<b>m</b>	4	•	<b>•</b>		•
-	0000	•	<b>5</b> 6	2		2	n	^	•			•	٠	374		385	9	9 6	9 6	2 6	385	80 P	100	388	. 391	380	381	. 383	373	* ·		2 !		9 6 6	37.0		381	80	370	363	379	356	375	375	370	375	368	37.	E .	184	966	19.6	. 43
-	600	<b>&gt;</b> 1	•		•	,	•	-	•	•		•	0	358		4		•	<b>,</b> (	9 1	•	C	~	8	œ	3	3	8		5	,	•	<b>D</b> 0	. 4	, ,	9 6	38	-	3	~	~	2	3	36	2	36	2	•	339	•	•	~ r	•
2	90	<u>:</u> :			<b>20</b> - 4	9	75	23	56	9 E		•		8		3.3		, ,		, ,	9	36	37	37	37	36	98	<u>بر</u>	9 1	2	9.5	9 1	9 10	, r	, ,	, r	60	38	80	88	8	3.0	39	38	0.	88	<b>•</b>	9	6 F	6	ب ا	5 C	
•	0 000		η,	717	9	•	8	•	-			•	æ	380		180	9 6	2 0	9 6	2 10	375	387	400	388	406	412	393	404	100		9 6		767	? -		7 6 7	402	394	39.5	384	379	356	375	375	370	375	368	371	375	372	E 1		127
0	0 000	7 1	5 0	5 2 5	96.	20 1	233	256	292	318	 		ū	374		•					8	•	8	•	8	•	~	Λ,		0 1		n (		, u				•	**			•		10	<b>F</b> 7	~	4	<b>~</b>	331	m	<b>m</b> 1		n
	0 0 0		٠.			n	œ	•	•	٠		•	0	404		•		٠.	•	ъ.	_	0	0	•	~	-	a	α.	-		w 6		<b>.</b>			٠-	-	•	•			•		•	0	0	_	c	9 :		~ .	~ ~	7
_	0 000	•	٠,		•	•	æ	^	~	-		•	•	392			•	7	P 4	•	•	•	•		~	•	~			•		٠.	7 .	, 4	•		_		-	•	•	•	•	•	•	•	•	•	424			7	
	0	;				7	22	96		7			50	2	,	-					•			=	. 22		=	~ :									~	20				20		99	. 02				2	~	23		7
•	0.0				•	•	•	~	•			•	_													•	~	m															· M		_				E 1	P9	·		•
•	•		-		-		<del>-</del> .	~				•		, m		-					•	٠	·		٠																						٠.	٠			٠,	•	•
•	. 0	•	•			- '	~	ď	~	-		•	m	96. ~		P.		•	•	•	-	m. _	P.	<u>.</u>	m. 	m _	™. ~	P) (	· ·	? .	? !	? '								P7			-	m.	M.	M.	m	M.	2		M)	7.	•
•	9.					2	<b>2</b>	- 2	25	28	35	•	35	9		-				-	6	€	0	₹	60	2	÷	6	7	2 ;		2	•			7 =	Ŧ	5	7	7	-	-	÷	=	45	4.	=	-	Ψ.		7	7	7
-	0.000	•	٠.		ч (	•	N	N	m			,	~	316	1	707				•	÷	=	÷	3	33	÷	3	6	-	= :	;	2 :		, ,	,	, 4			-				_		÷	9	÷	7	416	7	= :	_	-
	000.0		٠,		•	⊸ .	•	~	0	•	•	•	~			•	•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	<b>P</b> (		•	•			•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	966	•	•		P
	0000		. 69		2		5	2	5			;	7	1072		Ť				7	7		339	380	344	369	469	2	245	786	2 :		700				7	7	2		269	931	366	=	-	216	<b>4</b> 3 0	85	.0622	5			208
	0			~ r ,			_	_	_				_					<u> </u>		_	`i	_	' 	_	' 	_	7											_	7	_	7		-			١	<u>.</u>		7		1	•	
-	.,,,												7	•		- C		• •	2	┥.	-17.	~	-13	~	-13		-37.	-	N 1	87		<b>v</b> 1	2					63	9	•		2.5	19-	_	-	8	- 16	~	- (	=	-: -:	23.	٠,
E E	•				<b>.</b> ,		~	,							,				<b>,</b>	,	N	•	•	•	_				~								. 27	_				~	•		•	•	•	•		~	٠,		-
,	36		- 1	, ,			2	•	10	•			26	2		P.					•	•	2	•	2	•	2	•	•		n •	:		:			2	2	23	•	2	23	56	23	54	7	2	7	2	2	2		•
Ľ		• _ '	٠.		•					-		, <u>=</u>		0	SED					n		n	•	~	<b>m</b>	m	0	~	•	<b>.</b>		٠.		. «	• •			-	•	•	~	~	•	~	•	•	<del></del>	m	₹,	•	•	•	•
	~ ~ ~	9PE)								3		1	7	~	•	3		: :	> r	•		<b>=</b>				1	7	<b>m</b>		7	-	,	9 6	,		9 6	7	32	3	17		E	2	E	F	3	3	-	<b>8</b>	2	~ :		,
=	ž		•									. =	٠.	4		. ~																																•					
<u>.</u>	Ç	<b>:</b>	2 ;	;;	9	=	r. -	~	~	-	2		, –	36	FE		, ,	;	;	3	<b>*</b>	2	Ť	2	ř	2	23	m :	= :	2	7 :	2 :		, ,	, ,	9 2	-	78	32	6	2	28	-	Ξ	ê	3	32	5	m (	5	35	9 5	?
	Ŧ	-										-			_																																						

Table 5D - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 106: Test Configuration 3 (Continued)

T 186	!	<u> </u>			=	Ę	BETA/191AR	•	FRACT 10H		•			,	,	,	,	:	:		;
2 EC	-	•	<b>e</b>	PRESSURANT	=					~	n	•	n	•	۸.	<b></b>	•	<u> </u>	=	~	£
3410	FULLY	ע נוספ	0350																		
_	28 1	-		23.1	9		1.6746	396	-	. 431	361	. 443	290		431	318	303		375	389	439
÷	32 7	_	~	25.9	- 39		~	396	Ō	413	371	. <del>.</del> .	326	=======================================	424	344	907		371	904	Ď
œ.	2. 52	_	_	23.9	2			396	ė.	450		<b>+3</b>	293	9 .	¥ .	309	39.5		378	365	•
÷.	F .	m 1		7.7	7		1.1507	966		124	5 4 5	124	223	6.54	7.5	333	0		# ·	966	
		7 .			P 4			962	٧.						101	177			111		•
	, ,	, ,		7. 46		•		70.	• •		7			7		366			9 9	7 0	
				25.	-		•	96E		717	377	427	328	95	397	325	387		85.6	785	75.
	30.1			24.7	•		-	396	m	=	380	920	313	470	391	69£	380		369	380	436
	9 66	~	~	26.4	- 37			396	Ň	411	377	. 420	339	. 445	.403	369	394		361	394	428
-	28.2		_	24.0	3		1.6392	396	•	. 426	369	•	312	483	383	369	383		353	283	-
ä	33.2	m	_	16.4	19-		36	396		409	379	. 423	333		402	379	388		. 361	968	
ä	27.5	m	_	23.6	23		ě	396		# .	360	. 457	.296	1	. 377	377	377		344	193	•
÷	32 2	_	_	26.9	-64		.63	962		426	367	435	321	445	366	387	387		348	396	416
'n	27.0	~	~	23.7	7.		8	396		. 433	345	. 453	.273	419	. 381	381	381	Ŧ	345	381	
ė	31.7	_	_	25.9	- 69		1.7634	396		433	.371	. 423	.329	+++	. 392	381	381	7	350	405	412
ĸ.	28.2	~		24.2	4		3	396		454	347	452	302	.467	. 392	377	377	•	347	392	405
_	12.9	~	_	26.5	- 38		Ē	396		434	377	. 425	330	414	. 396	377	387		349	387	425
	30.1	_	_	25.1	Ë	•	202	366		438	366	430	311	. 462	390	390	378		. 342	390	414
	31.0	-		25.5	- 10		2761	396		428	372	428	317	450	395	364	372		350	395	428
_	30.6	-	_	25.4	*		ō	396		4 5	376	433	319	445	381	368	376		333	386	
×	27.4	~		23.8	3		Đ.	396		797	. 362	.44	.277	. 481	379	379	362		345	366	396
ä	31.5	m	~	25.1	- 60		1.5473	396		627	375	. 421	311	439	396	386	375		354	396	428
÷	29.8	•	_	24.9	21		Š	396		940	371	911	.297	459	384	384	371		.347	396	421
'n.	30.6	100	_	25.4	-1	•	288	396		438	378	435	309	. 447	378	389	378		. 355	401	434
Ġ.	30.6		_	25.4	•		0.000.0	396		45	394	. 428	302	431	394	394	371		348		415
ĸ.	28.1	_		24 . 1	8		23	396		E .	372	:	. 265	479	387	405	326		341	405	418
·	29.6	_	_	24.9	- 25		33	396		ij	38	. 432	279	. 437	193	904	381		343	90+	406
ď.	7. 20.	m	_	23.1	-		==	366		437	377	423	.292	191	107	413	37.7		353	401	104
·	30.5	_	_	25.3	7	•	Ξ	396		459	393	. 428	208	. 431	E6E.	393	381		346	393	416
ä	30 · 3	_	_	25. 2	~		.0363	366		138	391	. 426	214	. 162	391	391	379		333	. 391	415
÷	29 · 8	-	_	24.9	~	•	~	386		436	373	. 436	.273	<b>:</b>	386	366	386		361	386	4 23
'n.	00	m		23.2	~		-	968		126	5		272	7.	167	391	379		£ .	F 0 7	-
	77	N 1		23.8	4		•	962		437	369	12.	232	. 503	986	0.0	6 9 6		969	F 0 7	386
		,		2	Ĩ.	•		# C .								2.5	7 .		7 1		
		9 6			•	•	6774	9 P					2.5			166.	7 6 7			101	
		, ,			•	4	=	¥ .					226	7 7 7		7 6 7	12				
	26.2			- M	7		1.8881	96.2		474	996	9.4			388	998			99 8	9	
	32.2	. 173		26.3	- 92		2.3472	962		429	398	429	286	439	398	378	378		357	396	418
_	28.2		_	24.3	32		ē	366		=	395	136	227		395	365	365		365	362	
~	31. 7	_		26.0	-47		196	396		431	399	431	281	. 463	399	367	377		356	399	420
_	27.5	~	_	24.0	39		500	366		454	316	424	. 215	503	386	369	369		352	386	£0 #
÷	30.5	-	_	23.3	- 46		171	396			396	. 45	264	. 169	386	360	372		360	384	420
,	30.5	_	_	25.5	•	•	•	396		430		. 438	. 269	121	405	366	366		366	390	<b>4</b> 3 4
j	26.2	~	_	23.5	76	-	1.9363	396	477	. 477	409	. 477	121	545	386	363	340	•	363	386	363
ĸ.	30	-		25.6	- 26	-	1.9363	396	=	432	¥6£.	. 432	.27	169	404	370	370		337	404	0
•	29.4	_	M .	25.1	-		3390	396	9	. 15	162	432	253	<b>21</b>	504	377	364	e e	330	391	
	31.0	m 1	m -	25.9	- 20	•	5199	96E	-	436	6 M	- 42	271	472	101	90	365		3.5	-	£13
•	90	_			13	•	0 M F F	752	440	444	-	433	,	7	-	27.0			972		-

Table 5E - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 107: Test Configuration 3

S C BETER CERBER DESTRICTED GAS BIXI

7 1ME ( SEC )	TE BP	BEG C	) PRESSURBH	BETA	BE T	AZTSTAR PI	RESSURARI REEN I	FRACT 10	0 M 2	m	•	<b>5</b> 0	9	<b>r</b> .	•		•	=	2	ю
	25 VA	LVE 0P	E# 186 12.1	9. 29	0.0	00	0.0	0.000	0,000,0	0000	0 0 0	0000	0 0 0 0	0000	0 0 0	0000	000 00	0 0 0 0	000	60
<b>w</b> •	1	A PER	2										212			, <u>v</u>				150
, i		M 1	56.	27		F908	7	517	629	23		241	700	266	201	6 5 6	•	224	12	216
		?	2			•	-	219	• •	2 9	: ~	9			. ~	22.7	21	~ •	2 6	251
		7	~:		•	P 1	n i	240	~	20	2	•	211	26	•	262	52	•	260	260
	5	į	, 4 7		•	• •	ė -	~ ~	• "	2 5 G	n 4	N 4	234			111	2.5	~ -	293	3 C 0 C 0 C
	39.9	2	2			•	•	500	•	313	•		309			322	6.		336	332
•	39.8	# 2 ·	2	•	•	•	ñ	<b>m</b>	•	348	-	•	334	89	~	385	33	360	384	3 3 4
1 0	39 .5	46 0	20.	14.7		•	377	336	327		10				391	~		_	~	373
12.0	66	8 6 6	2		• •	3317	•	~	. 353	385	365	418	394	412	C.	904	37	904	386	382
֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֡֓֓֡֓֓֓֓֓֡֓֓֡֓֡	بر ا	4.5.4	·	٠		7		187	191	707	2.6	-	0.7	204	_	•	9	404	- 6	3.87
	. ~	y y	7		-	. 6		273		, 5	39.6			2 27	4 4	3.5	? <b>0</b> 0	, T		- P
	'n	•			; :	26		377	369	•	393	•	491	- 214	4	125	36	417	- 0	409
Ġ	'n	39	27.	٠,	•	33		378	378	2	33	~	*	\$	. 25	127	36	419	-	411
~		9	27	'n.	•	÷ :		92.0	.372	ا م ا	7	~	93	Ψ:	4	121	37	413		421
			27.		i	7 3		196.	B & F	~ ^	<b>?</b>		9 2		4 4	E 5	90	. 422	ni c	457
	. ~		7		•	: =		- en	9 9	- 0	9		9 0	109	. 4	200	0 F0	9 0 0	0	. OE
_		M	%	2		7		0	373	<b>*</b>	8		22	481	. 4	011	35	422	. 🛋	4
ä	-	6 E	27.	ä	÷	37		371	379	22	8		22	448	2		36	403	-	439
<u>,</u>		, m 1	5	ζ.	_	- :		0	E .	<b>=</b> :	66		9 :	62		8 6	3 3	916	~ (	T (
25.	4 M			. a		? 5		90	9 C	2 6	9 6		¥ 6		•		7 W	604	٠.	. 60
26.0	-	37	2	, m	•	3		374	374	=	2	1	2	8 7	_	120	33	1	~	438
27.0		37	22	m .	•	99		. 366	. 366	2	<b>=</b> :	<b>m</b> I	50	434		125	32	403	-	464
5.0	oi r	, M	2 5		•	5		986	- 10 F	<b>*</b> 6	2 :	m :	5 6	997	- 4	525	31	4. 4. 4.	<b>⊸</b> (	9 6 6
		, w	~ ~		•	2 2		192	195	2 0	. 706.	7	446		- 4			7 2 2	v 0	• • • • • • • •
31.0		6	2		÷	:=		371	3.5		3	٠.	9 6	4 0	• •	121	. 4	413		50.0
32.0	3	33	36	33		5		345	385	60	÷	•	ŝ	463		0	32	423	0	477
93.0	~	36	23		·	8		349	.379	6	39	<b>50</b> (	53	094	8	611	9	419	0	470
		, e	* *	, ,	•	- :		347	385	n c	2 :	מ מ	m 4			- د	4.6	416	- 6	4 7 4 4 7 9
3,6		, m	2 2	m	-	9 2		327	199	. 6	9	•	? =	6 6		123	- an	423		2.4
37.0		9	27	18	·	62		333	399	60	=	8	60	437	•	0	37	60+	•	435
- F			, ,	m,	<i>;</i> .	8		C (	90	<b>.</b>	2:	•			•	900	91	786	Ö	442
		7 17				2 6		2 6	124	"	424		3 2	. 404		•	0 M	372	9 6	. 4
=			2	26	-			321	420				5	420	9		3.4	371		195
~		13	2	'n	ŗ	7		334	. 421	•	•	8	410		22	410	38	388	Ď	465
m	<u>.</u>	37	2		i	36		326	6	-			E.		m i	<b>-</b>	60 ( F) (	393		467
		2 7		•	•	•		252		-		<b>B</b> 4	416	•	n c		5 C	# D C		# <b>*</b>
		M	5		•	: 0		324	451		407		407		•	121	. 6	. E		
Š	_	29.	23	-	_	2		. 263	416	-	395	~	416		-	-	37	395	_	526
-	<u>.</u>	8	2	-2	,	3210	604	283	403	504	382	10E	405	191	444	425	38	204	0.0	524
	٠.	E 4	~ ~		<del>-</del>	55		8 T	9:	-		* 4	460 600	•		- 0	 	# 0 d r	Ö 6	4 4 0 4 0 4
	·			Ċ	1	7			r		۲ <b>۲</b>	•		•	•	>	D Y	333	֓֞֝֞֜֜֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֡֓֓֓֡֓֓֓֓֡֓֜֝֡֓֡֓֡֓֡֓	
																		-	es alar	ntinuo

Table 5E - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 107: Test Configuration 3 (Continued)

13		466	900	- · ·		492	205	534	924	4.59	000	7077	4	453	094	451	264	510	90	326	500	204	9.4		9 Q		486	4 9 8	257	513	217	 	200	532	513			317	513	200	510	6	3 1 6		22.5
ea ea		27	9 1	70		~	E		34				1 117	•	13	E O	5.0	4.		60 i	17 J				 		9		. 21		*		. 61	61	<b>5</b>	94	•	. 170	34	24	6				. <del>.</del>
-		•	•	•		•	•	*	•			1	•	•	•	•	4		•		•	•	•	•		•	•	**	•	•	•		. •	₹.	•	•	•	•	₹.	•	•	•	. •		. •
=		405	604	7 .	416	~	~	•	392	•		ď	•	~		•			~	_	9 1	~ 0		4 6	n 4	, -		*	0	2	<b>m</b> •	26.7	-	•		N 6	•	, -	_	~	356	200		3 6	349
10		<b>39</b>	6 E		- 60 7 M	3.2	36	<b>S</b> P.	6E.	<b>60</b>	L) (	 	. G	3.9	39	•	in.	6 E	<b>9</b>	<b>6</b>	7	•	7	e (	7 0 • F	4	7	7	<b>.</b>	7	4	P M	4	9	<b>4</b> .		7	4	<b>E †</b> .	7	<b>9</b>	<b>*</b> •	7 7	7	
•		415	409	77	919	425	433	E # # .	450	40 0	4.0	400	7 7	٥	41.3	£04	n	423	6 + I	9	423	437		434	# # # # #	7	9.7	413	381	# T	394	v •	. ~	•	•	• •	۰.	·	•	•	ю.	0 6	2 -		•
œ		415	604		9 *	459	467	994	404	4.28	4 4 10 4		0	423	428	454	6 6 8	. 452	6.4	0	453	~ 6	•				98 +	4 98	434	513		4 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	459	+62	. 4	609	4	437	394	<b># 13</b>	-04	m (	9 9	-	424
ρ.		.436	437			459	. 467	. 466	434	4.33	4 . U		7	409	£13	-	459	. 452	<b>6</b> †	0	467	~ P		9 0	# T		451	453	434	. 463	455	B . 4	459	602	- 48 -	131	, ,	423	474	. 457	<b>4</b>				419
9		395	399	9 6	9 19	375	380	373	395	387			415	. 423	. 413	£04.	. 459	394	67	4.0	523		6		776	9 E	416	413	417	4 18	962		419	. 462	. <del>1</del> 10	600	9	437	+11	437			7,0	5	419
'n			362	• •	•	Ň	Ñ	•	m	9	n	•	•	10	m	•	790	249	0	.27	-			2.5	<b>9</b> 4	170	243	243	. 234	•	~ 1	200	-	•	**	•	-	196	•	•	200	9 6	122	5	243
•		. 415	409		401	391	398	. 421	450	-	433		9	438	. 428	439	699	- 20	190	462	000				# P P		121	455	424	. 163	. 433	747	300	602	481		460	437	. 47	457	015		7 7		489
m		388	980	376	3.0	338	345	355	378	387	E .		13	409	413	403	10 m	394	-	8 E	2		* *			386	382	370	381	370	363	382	378	. 392	98	. 369	9	437	. 434	. 437					# B P
10N		395	66.7	F 6	9	. 391	391	. 173	393	398		-	-	409	£ .	E .	60	42	60	O .	2	~		7			9 7	619	¥24.	163	7.		4.5	392	7		9	437	131	137	9	. 431		66	107
FRACT101		333	362	3 - 2	324	324	310	307	317	E I		73	327	333	334	7 m	-0.	307	5	305	. 2	200	. 293	278	2 6 6	224	312	. 285	. 307	273	100	310	297	113	. 29	328 .	516	317	314	•	•	n t	3 7 7	·	-
			M F				E 0 4	.403	£04.	£04	<b>4</b> 4	. 4	£0+.	£04.	.403	. <b>4</b> 0 3	MOT.	E 0 4	M 4	E0#.	9 1	7	7 6	9 4		M 4		.403	.403	.403	M 4		EO+	£04.	E04.	504	F 0 4	604	£04.	F0 +	F .	204	200	F 0 4	403
TA BETA/TSTAR		90	. 55		-	.33	~ T ~	6	-1.61	-			<b>1</b>	•	2	. 90	6 F	-3.36	- 08	~ .	200	י	B77.			1 33	-1.47	•	. 31	8	- T	v -	60	1.70	-2.38		66.1-	. 28	0.0	8	90	7	0 1.2898		-1.20
BEURANT		-	י קו	- 4	. ~	~	~	13		: 55	3.6	- G	: =	•	•	- 19	2 5	- 72	E :	- 17	£ ;	֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֖֝	•	- ;	7		-11	13	-11	<b>.</b>	Ę.		?	36	<b>.</b>	` <b>:</b>	-	•	•	•	~ '	?	7 2	•	7
EG C) Bir Press	035073	6.7.26	~ <		23.	1.5 25.	1.3 25.	9.7 25.	3.1.25	**************************************		26.0	2.5	2.5 25.	2.0 25.	4.5.26.	7.1 26.	2. 7 29.	0.3	3. 9. 28.	27.			28.1.28.	* *	9.0 27	1.7 28	9.2	1.3 28.	9 6 27	2 2 29		1.0 28.	6.3 26.		76	2 7 0	1.3	1.3 28.	0.7 28.	9.7 27.		0 1 28	6	2
TERP OF	FULLY	2 7 3	m r + i	9 M	9.0	9.1 3	9.0 M	2.9.2	m :	•					20.00	. 2	~	<b>*</b>		~ .	- r	9 F	? ? ? .	9) ·	9 6	~ ~		B. B. 6	 	8	* ·	9 M	0	2 8 2	M (	9 4	- 02	m m	E E. 0	m .	0 I	M .	29.4	2 - 6	m + 1
11ME	V#1 VE	•	• •	•	•	• .		•	•	•	•		•	•	• •	•	•	•	•	•		<b>.</b>	•		•		•	• .	1.0	•		. v	•	•	•		•		3.4	•	•	•		•	•

Table 5F — Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 113: Test Configuration 3

INFERRED PRESSURANT DISTRIBUTION -

																																																				(sə
13			. 96	0.40	3.0		1 38	251	276	0.00	. 60	330		365	401	į	9 6	3 4	200			2 0	416	4	- M	195	415	504	411	415	₩.	- C	21.4		436	417	372	414	. O 9	.04	419	50.5	N 1	¥ -		7 6	0 10	38%	420	405	385	e continues,
1.2		0000	979	•	-	: =	•	22	27		291			35.9	•	•			7 6	7 6						, to	494	. 447	458	. 461	456		2 4 4	7.0	962	476	201	80	467	2	# ·	471	7 6		7			4 (0)	303	470	. 468	(Table
11		0000	.9			• •					3.00	· -		363	_	;		-					4.4	2	7	4.38	430	419	418	415	422				4 16	391	4 19	328	8	282	0.87	333	BO 0		7 6	7 6		3.74	262	338	333	
10		00.0	٥,	. ,		. 0	10	9	52					Ę,		:	9		3.6	9 6	9 6		7 7		. o	3.9	37	88	37	37	<b>6</b> 8 1	ص ص	B *		7 M	4	4	4.	7	<b>T</b>	9	PT 1	n (		•		4	7	~	0 <b>T</b>	<b>9</b>	
•		0000	Ξ	•	-	•	-	'n	æ	• <b>a</b>	320			383	-	•	5 6	2 6	2 -						4 4	431	421	403	398	409	40	0 1	90	6	369	384	152	388	280	383	000	333	705	987	-	7 7 6	. I	374	324	398	363	
80		0.000	7	Ç	٠ •	9	1	. •	٠.		200	n		.289	-	;	4 .	0.7					4.0	-	0 6	•	413	405	+0+	395	¥ 0	•	665	7 7 7	0 17	<b>+</b> 10	444	414	10 m	378	- 23	405	20 C	 				313	358	398	. 430	
~		00000	9	7	2	. 4	•	8	0 5	2	320	٠.		400	0	•	901	7 1	2 .	? ;	3 5	4 .	3 5			Ŧ	4	7	43	\$	Ç:	7	7 :	, ,	422	9	4.	33	8	8 9	6	8	93	9 6	, ,	; ;		36	450	. 963	. 257	
•		0.000	80	700	- 102	6.0	130	169	246	6.0	285	294		330	٠	;			9 0							372	40	355	357	350	233	* C	332	36.	680	338	386	371	366	392	6.7	405	B .				7 E	387	413	425	100	
'n		0.000	•	*	•	. 00	~	N	~	. 0	80	n		345	8		٠,	• •			7	3 6	9 0	•		1	•	-	₩.	-	-	۰ ۰	- <	- •	6 <b>4</b> E	-	-	0	•		•			"	٠.	• •	•	1	10	~	2	
•		000.	•	40	. 6	6	m	-	7	•	273	Ö		330	'n	;	2 .	2	? .			2 5		7	95	23	35	32	32	32	7	Ö .	-			F	.33	=	E	, i	-	7		2	7			9	39	. 37	92	
m		0.00	0	2.2		4.2	37	7	n	E	332			348	.37		•	•	•	•	•				•			•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		•		•	•	•	
10 N		0.00	•		2	-	-	8	.25	73	267	=		. 330	9.	;			37					3.5		2	36	. 36	. 35	36	36	5	-	7	0	37	Ŧ	. 39	£ :	-		-		7 3			7	2	Ŧ	Ŧ	7	
T FRACT		000	•	9		7	•	2	2	2	314	-		330	~	,	2	2 0	7						196	945	220	. 327	. 324	317	312	~ 6	F .	901	336	312	.327	362	319	9 1	E .	# T F						334	379	370	343	
PRESSURAN REAN		000.0	5	170	0.75	142	192	220	233	274	301	329		348	.367	į	9 1	9	9 / C E	325	376	3.0	375	375	376	376	376	376	376.	376	376	976	9/5.	375	376	376	376	376	376	928	376	376	9.7	9 / F.	266	722	376	376	376	92E	376	
BETA/1STAR		000000	- 20 E	7	0.50	0	801	372	518	456	5120	579		.3927	2		•	•	2 6	? =	: :	? 6	1141		32	8	83	3	•	S	9 ;		•		2432	6	9	5	8	2	*	2 :		9 6	1000		1986 -	3167	1,0671	. 9266	. 2060	
BETA Ant		M.	1024 7-								13.51			13.7	٠	;		? .				, ,	3		28		5								-21.6																	
PRESSUR	3	- 23	=								58.	2	ш	29.5	9	;	, c	26.						200	200	30	28.2	29.4	23.1	30	23	62		9	5.	30.0	29.2	28 . 1	29.	29.1	27.6	27.4		9 6			2	29.7	29.6	27.0	27 . 5	
AIR .	6		26.8	: .			~	_	_			-	7		r- i									_		_	_	_	_	٠.		∴.			4	_	ä	_	٠.	~ .		٠,	٠.		٠.	٠,	_	_	_	_	۸.	
TERP.	HCE VAL	9	26.9	; =	3	17.9	19	40.3	40	-	9	0	<b>~</b>	<b>9</b> . 0	•	֚֓֞֝֟֝֓֓֓֓֓֟֝֓֓֓֓֓֓֟֝֓֓֓֓֓֓֓֡֓֓֡֓֓֓֓֓֡֝֡֓֓֓֡֡֡֡֡֝֡֡֡֝		, ,						3.0	37.1	39 5	35.5	38.3	39.2	39.7	8 .		7 0 7 7 E		E 6E	39.5	35.7	35.4	9.0	9. /	7.5	5 C	7. 67	7. 7.			37	39.0	38.6	7 1	34.0	
TINE (SEC)	¥		7 7 7	; ,									3 11	_	~	٠,	٠,				٠.				. ~	~	•	'n	•	~	~	•			0	÷	÷	•	<u>.</u>				,									

Table 5F - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 113: Test Configuration 3 (Continued)

S C HETER CHAMBER DESTRUCTED GAS HIXI

10 11 12		.41 .348 .39	31 375 46	42 404 54	48 433 50	89" \$09" 90"-	42 . 371 . 42	28 247 42	4. 343 .42	20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 2	#F. 88#. #C.	370 64	. 53 . 460 . 52	.38 .356 .43	45 349 38	42 305 42	24. 480. 24. Ex. 62E 64	40 324	44 367 44	41 362 41	45 407 - 02	OT . 955 OT . 174	30 385 42	.40 .371 .40	43 280 36	267 998 C4	41 370 38	13 263 43	. 41 . 366 . 40	24 ABC	41 376 37	. 42 . 401 . 41	40 372 39	6E 77E 04		0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	45 408 91	40 366 40	. 42 . 391 . 41	39 374 38	
<b>6</b> 0		19 . 36	96	26 40	60	54 39	03 36	22 .39	350 37	714 50	67 - 60	22	19 46	17 .33	96 . 20	15 .22		700	31	41 36	26 39	CC 18	35	95 34	47 35	007 +/9.	97 34	10 38	90	200	96 34	96 . 38	90	35. 78 27. 74	90 10	32	20 38	96 36	91 35	9 1	56 50 50
		9 .37	•		7 - 21	. 42	7 .37	98.	371		77 9		~	7 . 37	6E .	60.0		977	33	75. 4	25.		5 . 39	1 . 37	9	374	92. 6	7	9 1	- F.	90. 9	60.0	. 36	36.	200	~	•	7 .33	1 . 37	7.	
s,		. 3				Ŧ.	m. T	T 1		~			*.	. 31	E .	9	2 .			E	•		23	35	E .	34.0		1.9	P .			Ŧ. 89	E .	- L				. 3	22 . 3		
• m		68 .34	25	90	33 . 42	14 .39	71 . 34	96 39	25	26. 20	37 82	85 .37	97. 08	67 .35	96. 21	78. 78	C	79 . 37	96 96	76 .37	~ ·		12 37	78 .37	86.	285 16	12 . 37	20 . 41	96. 38		ZE 98	9 . 40	96. 39	76. 57 54. 56	76. PY	86. 48	04.	97 . 38	ZE 16	74 .36	5 6
CT 10H 2		M.	m		•	*.	m.	i.	ا ج		•		•	m.	m :	m. 1		. M	M		•		. 10	Ε.		20 P	. 10	•	ימו	. m	M	•	m:		? P	. m		P.	~		
F		348	9	9 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20	409	\$ 274 374	338	375	786.	264	687	e m	450	346	9696	P 17 1			10 mm	988	265	927	9.4	175. 3	986	4 K M	9 370	. 400	22.0	200	996.	293	372	386.	5. M	384	408	980	166 . 3	976.	9
385386 8 38		۳.	~ .		M.	m.	m.	m 1		7.00	70.00	- M	375.	376.	376	25.	76.2	72.M	376.	37.	E I			.37	, m		, m	. B	22		. E.	.37	K	(). ().				1.37	. m	P 1	
ETA BETA/19TA		.224	124	275	.624	.72	129	-1.125	•	7	, a		•	-	1	7		•	0.	1.8	-			-1.204	66	63.1	103	326	6.	967 1 9	•	ě	-	vi r			-	-1.8	7.	7	.4 1.129
SURBET		2 -19	<b>.</b>	7.	- 55	£9 +	2	66		= :		•	- 12	••	58 18	æ ;		-	-19	159	F6-	75	- 58	106	<b>-</b>	~ m	- 16	' •	- 1	' 					-22	-	9 -104	9 158	- 1	129	' • •
TEBR BIR PRES	035010	7 0			_	_		_	~ ,			1 (1	9.	7.2	9	m 1	? ¢		•		• •	<b>,</b>	0	~		- ~		7.7	~ 1		F .	•	~ .	•		M	. ~	<b>.</b> 4	<b>6</b>	<b>.</b>	<b>-</b>
718E 7EBP SEC) BEAN	VE FULLY					•	•		•		•					<b>89</b> 8		, m	F	8						9 10	22	E	2	- 4	2			•							

(Table Continues)

Table 5G - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 114: Test Configuration 3

							•											
TENP (	DEG C)	RESSURA	BETA	BETA/TSTAR	PRESSURANT MEAN I	FRACT I	, Z	m	•	IO.	•	~	60	•	10	11	12	13
,	-	7																
36	26.8	32		0	ō	Ö	0	9	0	00	e	000	000	000	0.0	0.0	200.0	
27 3	27 4		719.5	12.9530	.018	. 799	. 299	929	. 799	.799	. 942	227-2	.060-1	. 059-1	. O.	. 422 -	177	941
<u>.</u>			•	733	60	•	4	•	9 2 2	•	0.24	۳,	*	5		20	-	- 1
		562	•	: 7	114			•	. 062	. 0	920	280	172		2 0		: 6	- 10
		•		23	166	-	6	0	027	۰	045	239	0 45	0	16	230	٥	
•	42	•		0	198	•	æ	•	118	•	=	243	=	Č	7	212	~	æ
Ö	-	29.9		6.1	.244	•	æ	$\sim$	171	~	. 192	303	.213	~	50	289	~	~
٠.		•	4 . E1	2	273		•		. 220	9	. 246	303	253	•	23	312	4	_
T :		•		* :	289	~ 1	•		. 244	- 1	220	334	276	œ.	22	313	9	4 1
7	<b>4 6 7 7</b>	•	*	9 C P P P P P P P P P P P P P P P P P P	316	2 9 9	9 0	337	292	900	0.00		299		6.6	4 . 6 .	9 -	336
NCE VAL	٠ د	35	•	-	,	•	v	7	877		7	2		•	90	<b>F</b>	-	•
=	47.6	=	11.7	.3959	29E.		372	384	9	•	~	8	6	ف	3.5		9	N
•	16.9	Ë		60		379	10	379	360	392	. 399	403	399	379	36	403	379	450
FULLY	CLOSED	;	•		•		•	;	ì	•	•		,		;			
				5				200	0	7 6	9 6		200	•	,	5 .	•	
					•	•	• •	2		9 1	2 .		9 0	- 0	0 0	٠.		7 C
			2 4				- a	752	2 0	- 0	, ,	-		n a	5 °	- 0		
			17		•			6	250	9			7 7		- <del>(</del> 2	, -	٠ -	) T
		~	-7.3	E .	•	177	N	395	418		7	-	333	~	9	m	~	
	ď			~	•	•	~	344	365	4	÷	0	409	•	38	•	-	
43		~	12.3	22	•		8	345	359	•	÷	-	405	8	39	•	Ę	
<b>H</b>		~	0	•				347	370	-	÷	0	<b>4</b> 10	œ	8 E .	8	C	
	<b>→</b> •	m d	7 .	- 5	•	~ *	œ 6	5 5 5	139	~ (	7;	<b>જ</b> (	0.0	•	œ v		~ •	
? :	n		•	•	n •	• •	0 0	9 7		٧-	,	9 0		n 0	9 6	-		
•			7 8 -	. •	•	, .	9	86.	386	·n	7	<b>~</b> —	1 1 9	N 0	. <del>.</del>	-		, ~ , ~
12.7		~	~	4	•		۰	330	362	0	39	•	421	•	3.9	•	43	'n
÷ :	•		~	8	•	•	•	343	363	•	\$	æ	415	•	33	Φ.	4 3 5	9
6. 2.		~ .	-22.6			•	•	9 1	695	0	5	8	• 0 • 0	۰.	7		4.	15.4
4	-			. 6						n -	r 0		0 T	- 0	<b>.</b>	D 00	. 4	9 V
42.2		~	18 9	ň	•	•	-	9 E	33.6	-	8	•	0 0			100	24	4 5 R
40	•	_	16.5	Š	•	•	-	344	350	_	3	9	403	-	<del>-</del>	•	443	S.
43	•	~	-:	•	•		-	745	347	-	38	•	398	•	7	9	<b>A</b>	87
			• •	м.			~ 1	6 7 7	. 337	- 1	8	0 1	392	1	~ :	œ۰	Ŧ:	0.0
							2 0		9 6	? <b>-</b>	7 0	2 8	- 6		7			
					•			) H			) F	٠ ۵	0 6	•	· •	. 0	: 0	, ,
-				+	•	•	~	362	33.5		6	. 0	388	•		-	. W	
37 8			14.2	~	•	~	C	346	334	•	-		382	•	¥	~	9 + +	
<b>6</b> . <b>1</b>	- 1	_	-42.3	•	•		N	360	354	~	÷	•	378	•	<b>1</b> 9		. 427	•
12.9		~		-	•	-		E 60	387	•	7	~	422		<b>4</b>	•	200	
F (				7	•	• •	2	V 6 6	# F	•	•	0 0	10 6 F	~ 0	19 c	00 r	4 1	~ ,
7 17			-17.4				7 7		> 00 0 97 7 F	, -		-	9 M	20 00	4 6	•	7 6 9	. 4 . 5 . 6
. 6				=	•	, ,		363	336		•	•	385	0	7	. w	4	, 17
38 0			£3.3	~	•	•	453	362	339	•	•	•	393	8	£ 4.	•	446	~
37 1	42.0	59.6	11.1	.2020	06E	. u 4.6	427	E9E	338	290	393	262	36E	387	4.5	379	1	484
7			0.6	•		n	451	6 9 F	. 330	•	•	•	26 E		<b>;</b>	œ (	457	459
7	-	•		5	•		45	7 C	796	- 4	•	90	000	00 (	(		9 F	415
7	-	٠.	K	•	•	•	440	2.5	121	0	704	0	KR?	20.5	<b>.</b>	~	7	•

Table 5G - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 114: Test Configuration 3 (Continued)

- HOLLEGE PRESSURENT DISTRIBUTION -

13		469		a.	ه. دي	4.54					4	460	4 6 4	115	4	4 1 20 :	2.5	900	P 6	3 6 3	•	9 50	386	473	4 40	396	425	416	. 4	4	4.37	488	490	? E	, c		350	419	380	189	-	4 50	-	) ) () () () ()	46.0	- R
		436	426	-	F :	50	55	77	9		1 7	. 417	S	0	413	9	* 1	7	507	nc	<b>.</b>	4	m	437	5€€	S	æ	424			•	434	431	~ ≀	*	2 C		363	m	. 35 9	4	•	∾ •	•	, ,	346
:								- 0			370				375			÷		• •		152	•	•	Ñ	-	•	373	٠.	373	373	395	364	4.22	403	7 .			₽~	•	•	ě	۰	~ •	٠	3.00
10				• •		•					4		4.	<b>4</b>	7	0	9	<del>.</del> !	0			3.5	42	42	ŧ	8	37	÷ ;	<b>-</b> -	-	1	4.3	.23	21	* 6	, r		<b>.</b>	1 2	31	÷	6 E	~			
•		8	•	•			80 1	~ r	- 1	٠.	7.5	9	9		r- 1	η,	9 1	2	э.	~ r	- 1	. 10	~	~	0	r-	•	365	- n	. •	10	œ	8	- 1	no	D P	. 0	•	. 462	۴.	<b>n</b>	∞ .	~ 1	•		308
æ		•	•	•	•		•		D 0		680	•	9	_	•	•	<b>.</b>		0 1		, с	•	•	CV	-		0	600	9 0	, 0	387	~		~	~ •				S.	•	•	•	•	* 6	9 4	285
۲.		104	398	396	401	966	866	7.0	967	2 6 7	96.2	388	382	495	385	2.3	20.5	9 7		201	9 6	249	392	904	99.	. 317	241	194		36	394	060	. 423	404	372	7.7		213	364	347	343	335	197	8 9	9 6	151
•		•	. 405	•	•	•	398	•	Э е	406	405	0	9	~	394	•	,	•			•	•	400	.466	•	~	•	¥6.5°		•	304	~	. 431	•	~ .				•	•	~	•	•	000	• •	452
'n		•	0	-	<b>~</b> (	Ν,	•		v		325	C.	317	~	#EE.	5.			7 4		, ,	423	334	333		481	ė	m	326	6 C E	331	348	326	422	996		m	604	œ	;	•	<b>[77</b> ]	•	n	> ^	. C.C.
•		.347	. 352	26.5	. 359	96.	97	727	. 1 C E	36.0	364	. 367	. 366	981	375	25				7 7 7	426	455	. 378	. 374	40	313	¥.	.380	. 17.	. 2	380	410	. 408	471	517			995	98+	. 493	. 425	166.	197	n :		130
n		371	373	384	383		6 F	200	377		383	381	.382	204	385	2	95 4.				376	762	378	382	0	. 509	S + +	0 F.		E / E	373	395	101	139			7.7	4.20	470	.475	<b>+</b>	08E	377	0 1		416
0 N		.420	451	2	F .	60.	~ .			700	402	.403	.407	330	-	20						487	- 405	111	994	. 337	. 472	60	7		418	. 442	.438	496		,		497	219	015		413	-11	617	7	13.9
FRACT1			'n	•	•	٠.	n ,		- ~	'n	377	~		478	369		9 9			7,7	364	5	.363	358	. 426	. 309	4.38	90.		996	173	. 395	393	68	200	***	,	430	470	===	<b>+</b> 1 <b>+</b> 1	•	•		•	7 00
TAMES GURBAT		390	06E	0 E	060	06.5		2.5	0.5	390	390	390	390	06.E	066	067	067		900		06.2	06E	390	966	.390	980	980	0 6 6 7	0 6	068	96E	390		190	0 6	0 6	0 0 0	980	390	390	06E	06B	06 P	065		06.0
8ETA/75TAR		9	•	?	٦, ٩	• •	• •		- 0927	90	•	•		- 1	-1.0527		769.	•		•		. ~	I	Ĩ		572	9	•		3	2		-	*	0 0		4 (4)		1253	~	53	8	6	4632		3046
BETA RANT		ĸ.	_	Ċ	10° 4	ė,	• ·	. 4			9	20.0	'n		0.0	•				- a	. m	12.9	m		-31.7	5. IE-	132	₩ ·	- 4	34.7	9.	20.4	9. 8-	0.91	0 4			26.4	6.9	-62.1	*	10		9.6		9.
G ') IR PRESSURANT	0350	•	I	~ .	(	, .	n r	, ,	m	~		'n	~		n (		•	• •		•	32			*		F.	~	8 6	•	9	9	. 7 29.	•	m :	M 4	• •		•	~	9		~	<b>6</b> (		•	7 00 0
TENP'DEC Mean air	בשנוץ כנ	17.1 42	•	ان م	•	•		•	. ~		•	* -	•	m	m d	•			, 4	•	•	•	<b>*</b>	*	T.	<b>n</b>	•	* ·	•	•	*	<b>*</b> ~.	•	4	•		4	'n	•	*	<b>n</b>	9		•		18 9 44
11HE	VALVE F	51 •	~	•	• •					•	• .	2.0	•	•	• •			•	•	• •		•	•	•	•	•	-	•	• •		•	•	•	•	• •	•	•	•	2.4	• .	•	•	•	•	•	00.00

Table 5H - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 115: Test Configuration 3

S C BETER CHARGER OBSTRUCTED GAS MIXI

INTERPRED PRESSURENT DISTRIBUTION -

																																																	(səi
13	90 m		9.48	œ	∞ ।	7	0,	7	• •	-	4	672		<b>F</b>	S	r	4	•	₩ .		- 1	0	"	۰,	- M	0	10	0.5	00.	0	36	-	~	s,		<b>D</b> 4	- ~		•	4	9	•	•	~	~	┙,	• •	1.029	Continues
1.2	9000		986	112	022	797	> F	20.5	201	2	9	. 421		353	43	45	390	455	268	. T	9 4	17 H		. 4	9 47	324	42.5	48	469	3	224	476	~	4.	7 6	7	957	4 2 2	9	472	<b>4</b>	513	4 (0)	462	985	996	7 2 7	461	•
:	9,999		940		<b>~</b> ·	<b>30</b> 0		n 4	* "	7	~	4 34		. 276	7	-	536	403	338	4 12		7 .			2.98	137	3.83	181	385	239	363	409	36.2	*	9 .			2.78	319	262	324	305	- 005		398	262		3.18	
10	0 1 0 4		00	11	<b>6</b>		- (	9 (	9.0	,	P	31											۰ -																									e m	
•	000		128		•		2	D 6			٠	264		5.5	387	450	232	394	153	373	*		40.4	210	4 4	255	374	404	172	366	- 455	385	223	352		2 -	12.	278	676	277	374	235	369	164	128	273	10 C	395	
•	0 000		860 -	9	~	~ (	י מ	<b>、</b> •	•	•	•	195		137	415	433	Ø	422		•	*	7,5			2.5		300	398	331	375	- 289	405	325	325			7	293	319	292	393	358	4.38	239	298	275	9 o	4.2	
~	203-		149	•	0	<b>5</b> 0		D 4	. 4	•	~	190		408	387	25	25	76	*	. 4 . 2	376		7.5	44.7	366	410	415	. 372	398	392	571	455	238	981	7 .	16.3	7	308	338	. 27.7	.412	. 203	910	781	80 H		27.5	125	
•	0.000		. 026	~	₩ 1	~ .	* *			7	~	415		148	415	390	438	. 357	427	381	*	•		•	•	431	19 80	416	904	<b>P</b>	585	. 443	451	393	2 6			3 9 7	404	. 397	469	0	213	767	478	418	424	19	
<b>v</b> o	0000	-	100	N	90 1	'n.		- 0	6 6	,	~	434		•	•	÷	~	•	'n.	- 1	m (			-	•	0	0	ø	٠	60	m	~	<b>n</b>	'n	• •	) F		-	•	•	0	0	0	m	-	-		310	
•	000	107	- 026	~	8				7 6	•	4	396		108	368	360	8 ·	===	37	7 4 5	164		7 7 6	9 97 9 97	310	353	. 262	315	311	140	. 432	368	333	310			-	263	299	242	364	.391	80	450	# 0 B	0 0		2 6 E	
m	0 4		360	E, 2	445			7	2 6 6	2	•	413		413	36	329	366	566	347		0 2 0	7.	77.			377	303	346	343	338	424	388	343	327				323	348	307	405	413	479	÷	4.	340	9 6	414	
<sub>=</sub> ~	0 9		4	٠				. ;	2 0		C	. 390		395	133	*	385	=======================================	183	020	8 F	7 6		821	- E	185	313	364	. 367	400	. 529	. 422	392	169				382	387	197	. 460	. 469	. 313	483	428		P 6	461	
FRACT 10	0.0000		9	~	<b>~</b> 1	7		-	• •	•	*	409		435	90+	390	11	<b>87</b>	0 1		398	7	122		196	183	E 0 E	329	333	349	9 4 6	312	333	327			7	293	329	. 292	393	413	4.5	420	4 18	340	8 / F	 	
ESSURBRI MEBN 1	000	780	149	204	214	N C	0 C	316	3.40	,	~	396		-	-	-	٠.	<del>-</del>	⊸ .	-	<u> </u>	<b>.</b>	-		• -	-	-	-	~	-	-	-	~	-	٠.	• •	• -	-	-	-	=	~		~	→ .	<b>.</b>	<b>~</b> -	01	
TSTAR PR	0 9		9	7	<b>+</b>	\ n	2 (	7 -		:	10	*		•	~	•	Ď.	•	•	•	<b>–</b>	n t			•	•	~	~	•	•	•	74	-	•	he F	•		-	-	~	-	•		~	•	<b>–</b> i	'n	2 +	
8E TA/	00.0		2.23	6	-				9 6	•		53		Ŧ	-	9	.22	7	-	4.	. 27			-		-1.4		- 37	- 32	.23	1.57	-2.21	- 55	ה י				7	-1.39	1.39	-1.48	2	-1.57	7	- 21		20 1	-	
BE TA	9.4	:	17.5	<u>.</u>								17.9		14.0	٠		Ċ			'n	9 .		132	, M			m	•	•	~	32	•	÷		ָרָיָ פּייָ		- 17 6	: :	9.94-	9.91	-49.6	17.6	- 32 . 7	<b>1</b>	~	•		- 13.9	
ESSER.	20.3		29.62	۰			٠.			1	32	m		m	Po	Ň	_			·				٠.				-	ď	_	•	m.	۰	_							_	۰	m					31 -	
EG C) AIR PR	E OPEN 28.2 29.4	E V		Ŕ				Ċĸ	٦		7 8 7	•	L 0 S	•	œ.	,		_	ĸ.	÷	. ·							ď	÷	-	•			۰,	n 4				-	n	_				•	、,		41.7	
TERP'D	E VALV 28.2 29.3	-								3			u		3.2	6 6	6	17.2	7 2	9 6	6	~ 4	-			1 61	76.2	19.2	3.6	9.8	13.6	2.2	~	9 9			2	13.1	8.9	13.1	17.2	15.5	7	9	7.		9	. 4. V.	
11#E 1	Ĕ	ш.	•	•	•	<b>.</b>	•	<b>.</b>	<b>,</b> c	HERC	11.0	9	LVEF	0 M	0.	0	•	-	•	•	•						•	•	9.	•	•	• ~	<b>.</b>	•	<b>.</b>	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	• •	

Table 5H - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 115: Test Configuration 3 (Continued)

S C WETER CHANDER OBSTRUCTED GAS MIXI

- NOTERRED PRESSURENT OFFICERS

£ 1			6 4	"	242	3	553	0 6	, Q	•	***	•	6 7		•	. #	337	25.5	189	232	9	0.0	57	÷ •	200			613		317		6.31				9 10	610	250		59.1	371	0 9 E	232	431
						_	<u>.</u>	_	-		٠		•	•		_			-	_	<u>.</u>		_	•	•		•	٠	-			-	-	_	<b>.</b>	-		-	-	<u>.</u>	<u>.</u>		-	-
13		4.00	0.0		. 462		424		5.7	529	190		372			,	353	•	110		. 424	- I	. 123	80	241		439	- 111			210		435	194	197	376					280	381	12.4	456
Ξ		-	۳ . د د	n -		-		~ .			P-	0 9 2	•		•	· m	7	0	- 039	169	ev .	949	242	۰ د	• •	, с		~	0.	5	0.00	'n	•	317	~ .	000	•	•	~		~ 0	2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	• ~	143
10			- (					4 4							- T	•	37	52	.24	Ξ.	9	<b>4</b>	-17	22			9	4	.02	9	a. a	₩.	4.	7.	4 4	. M	7	9	45	4	æ .	+ +	. ~	4
•		818	. 229	900	3.18	317	304	323	000	137	073	105	# M M	200		200	. 231	385	433	66 C7	396	11.5	156		727		139	201	10 <b>4</b> 13	191	156	25.5	290	317	316	2 00	563	- 205	335	321	159	263	986	039
100		10	200			8		20 C	* ~	3 98	a		<b>~</b> •		• •	360	•	4	₹	-	•	~	~ (	~ •	N #	, ,		~	~	•	295		•	87	* *	•	•	363	343	343	0 (	312	400	155
۲.		346		- n	130	N	* 1	2 0	2 P	7	10		138		) Œ		-	N	482	. 367	307	m .	7	75		٠ ه	- m	•	2	•	191		~	-	•	r 10	•	397	•	354	~	301	Ÿ	366
٠		392	•	v •	390	~	~ 1	•	- œ	47	630	209	~ 4			371	515		310	094	206	# T			→•	9.5	, ,	268	~	7	429	346	•	^	30.0	~ 4	•	409	363	363	428	80 PM	745	396
'n		0	0 t	9 6	ō	0	Ď.	• <	> M	,	m	m	Ñ	•	•	238	~	~	0	~	٠	ō.	*	'n	286			•	ñ	0	No	, ŭ	=	~	~ ;		~	0	9	9		229	4 10	242
•		311	121		87.5	317	304	. 333	9 20	361	611	394	964			900	176	. 437	482	433	6.4	- 10 E	100 E	P (	. 49		413	333	. 132	E 6E	E 6E .	291	. 326	339	338		298	386	₩ # #	343	401	301	014	331
n		~	624.	7 F	•	-	-		- 1		**		•	•	•	• ~	•	•	~	•		•	•			•	. •	~	-	•	4 4	•	14	~		30	•	~	•	~	~ •	312	• •	337
104		. 392	6 .		290	.381	E 0 +	7 C		134	630	619	. 433			78	527	081	. 319	. 473	320	<b>.</b>	¥ (	0 25	626		439	979	306	43	429	346	380	. 361	. U.S.	9 4	333	409	. 365	376	428	80 PM	7	396
FRACT I		~	64.		, 67	-	•	~ -			-	-		• •	• •	327	•	415	473	420		349	9	215	72.	• ~		513	67	•	600	•		~	9 7	-	•	Ň	343	•	=	. 0 4 E	421	366
SSURBRI REHN I		410	2:		2	.410	0 ;			2	410	410	2 5		017	410	410	410	410	. 410	410	410	410	01.	2 5		0.1	410	410	410	0 0	410	.410	410	2		410	410	410	07	2	0 1 1 1	200	410
/TSTAR PRE																																												
BE 1A/19		-	6232	<u>ה</u>	: 3	3	93	-	2 2	38	5	n.	89	7 4		-	•	٠	10	. 166	٠,	•	E 6	223			2.	8	•	= 1	7 -	: :	•	642	•		•	'n	Ξ.	8950	7053	1.0912		1.0669
ETA		~	•	, a	,	_		' Bo-		· ~	_	r D	<b>.</b>		, ,		۰	<b>a</b>	•	_	•	•	•	~ •	• <		ا ۵ د	•	~	<b>~</b> (	n e		•		<b>.</b>	) II		•	•	•	• 1	י מ	- 6	٠,
H		23	2		~	-12.	= :		23	2	- 20	÷.	2	,	-	, m	~	==	- 18	3		0	۲,		Ý	?		22	2	~	•	•	•	2	<del>,</del>	-	9	9	m	7	2	9 7		33
SURP						_																					-											-						
S		9.0	2		2	2		2 :		2	=	±	2 !		2	2	•	3	=	•								2	5	2	r			•	<u> </u>				۰	2		2 5		2
3	OSED																																									<b>.</b> .		
DE C A IR	5		•			÷	٠.	٠.			_			٠.			K	•	'n	Ċ	٠								~	~		_	÷				. +		6	•	κ.	# 4 M M	•	
# # W	ני																																									٠, ١~		
뿔	FE	33	E ;	•		5	E	9 1		=	2	Ţ.	2 :	; ;	2	33	Ä	5	12	=	E	2	<b>9</b>	2	2 5			6	33	=	-	22	33	33	<b>*</b>		7	2	2	5	m i	= =	7 <b>19</b>	, E
TIRE SEC)	ALVE	•	•	•	•	•	•	• •		•	•	•	•	•	• •	•	•	•	•	•	•	•	•	•	۰ د	• •	•	•	•	•	• •	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	<b>.</b>	•	•
1 38	>	31	2	;	5	36	2	;	9	5	7	Ç	3 5		3	89	5	2	7	7.3	2	2	2	2 :			:	=	2	=	-	*	2	=	2		6	6	*		96	~ :		:

Table 51 - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 116: Test Configuration 3

S C NETER CHANBER OBSTRUCTED GAS MIXI

INFERRED PRESSURANT DISTRIBUTION -

13	-		10	160	8.7	23.0	, C.	309	327	v	9 P		۰	<b>a</b> n 1			ف ۔	•		•	8	80	•	•		•	0	•	<b>~</b> ~	•	•	9	~ ~		œ	æ	•		<b>.</b>		n .,			r-	361	
21	0.000.0		EE0 -	60	2 1	212	9 00	303	308	~	3.5		·	e	~ ~					436	•	· 103	•		100	465	465	4.54	9 4	9	283	4 4	4 4 4 4	169	437	4 4 1	940	426	0 0 0	2		302	4 .	429	437	
Ξ	0 0 0 0				9	<b>9</b> 0	<b>9</b> 4		5		40.0		_	4	٠ (	<b>&gt;</b> •	<b>;</b> 4	•		_	۵,	8	~ •	<b>بر دو</b>		٠.9	5	٠.		•	-	ю,	• •	,	· 67	*	•	<b>177</b>			* *	- U	, ~	,	•	
10	0 0	۰ ۳	3.5	36	23	4 t	. 4.	4.	4 2		25		\$	0.5			9 V	- C	2 6	29	26	6. I		n e	0.00	5.9	9	9 3	9 4	20	4.5	F (	9 4 9 4	9	49	6 2	9	9	9 1	: £	7 4	4 4	. 69	9	9	
6	000	; ;	1 1 8	227	178	263	3 6	285	339	4	390		•	ar i	٠.		0 V			•		~	9 1	0 10	10	10	5		n u		10	<b>*</b> I	0 10		•	•	•		<b>m</b>			9 6	· m	- 10	•	
80	0.000		- 221	0.5	<b></b> 1	20 5	· r	•	0	-	328		3.55	90	200	2 4 4	2 6		8 6	397	369	380	386	9 6	9.6	393	386	378	2 6	159	345	720	, L	₩ 0 ₩	347	346	364	345	344	0 0		9 6 0 F	352	3.5	348	
~	0.000	. ~	155	~	<b>5</b> (	20 a	9 0	3	S	-			σ.	~ (					. 00	-	8	∞ ।	<b>~</b> (	7 0	. œ	æ	æ	0 0	5. 0		E	00 (	# F		٨.	~	æ	~ 1	~ •	7		7 7			87	
•	0.00	-	0.13	075	~ :	256	2 6 6	321	351		7 W		•	~ 1			, .	•		~	•	•	•	~ <	•	_	-	~ .	-	٠.	•	T :	N F		~		•	-	4	•	n 4			_	_	
ın	000		193	•	~ (	N a	9 (1		5	Ň	38		•	Ó f			, ,			•	m	~	~ (	v 0	-		•	•			~	~		. m		$\sim$		~	•	٠.	٠,	9 P	- 00	ė		
•	0000		0	9	2 :	- 6	7 2	56	•	~	3.0		361	25	175		2 0	2	296	369	349	#	י ר	3	E	33	25	E;	* *	36	=	2		; 🕏	Ě	36	3	949	. 360			-	36	366	373	
М	0.000		10.09	•	<b>-</b> •	• •		~	•	ŭ	375		374	7 d d		9 6			90	376	369	939	590	n 6	367	364	365	370	5 C C	# 18	453	88 F	6 6 6 7	116	366	394	426	397	191	65.		0 6	392	390	389	
10N 2	000.0		0 30	0		s -	• 10	9	•		-		45	36.			2 6	2	167	183	376	380	32.0	2 6	374	378	. 379	378	786	4	453	373		13.4	412	10	. 426	£ .	-				0	-	. 421	
FRACT.	0.000		0.67	•	= ;	2 2		3	•		3.00		404	391					800	390	369	.373	36.5	9 6	, M	349	m		77 17	, m	•	m 1		•	_	~	~	-	<b>m</b> ,	•	•	4.7	m	1	373	
PRESSURBRI Real I	0 0		.113		-	• •		P.	•	•	395		•	•	, a	, .	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•		•	•	•		•	•	•	•	•	•			20 E	•	•	•	
BETA/1STAR	0000	. 6	2486		n	<b>2</b> 6	. 17	-	2		4688		L.	- 2450	٠ -	2000	25.00		0679	00000	₹.	1686	•	7870	0362	.0367	0743	٠,	- 0774	-	7371	∞ .	7801	3563		=;	•	0	- 0469		9010	3376	~	- 0839	0839	
BETA I	9,		@						13	4	. P.									0			~ ·	æ æ	-	-	<b>8</b>		P F	. 6			 		20 2										4	
ESSURA	1186 133.3		30.1						=	3 E	• 🗪		د ا	M						. <u>.</u> .	~	`.				_										_		<u> </u>	- 4			9 20		Ξ.	. –	
EC C) AIR PR	VE OPEN 28.1 27.8	. Z ,		~ .	۰.		. ~		6 2	WE CLOS		S	٠,	•							~	انوب																							43.2	
TEMP(D	E VAL 28 1	<u> </u>	~						42 3	E 481	0	ULLY	-	<b>~</b> ,	٠.		٠.									•	•			•	100						•	•				2 7 7 2 7 8				
T1ME (SEC)	CONNEHC	VALVE F							0	CONNERC		>		Ξ.		•				_	~	~	٠,	n 4	. ~		•	•		. ~	-	'n,				•	_				٠. ١	-			20	

Table 51 - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 116: Test Configuration 3 (Continued)

13		7 M	~	m	~ ~	7 4	4	m.	N 1	F.	. 4	Ε.	m r	? C				9 10	· M.	M .	m	. m		m.	300 408	E .	m r	9 EN	E 00	m .	9 C		E. 96	E .	7.00	. m	. 17	•	•
=		- 2	60	0	0 4		37	*E	•	50 CF			* .			99	÷.		~	~	e		23		327	20	21			. 22	9.0		59	65		, ~ T			50
10	;	o 40	61	9 9	9 4	9 9	9	9.	69	e 4	4	•	<b>4</b> 10	9 . 4 U 4	79	79		. 4	6.5	•	9	9	63	5	6 0							9				3.5	. 29		2
₽`	1	. e	368	349	4 0 4 0 4 0 4 0 4 0 4 0 4 0 4 0 4 0 4 0	4	25.7	351	391	133 145	34.5	359	132	0 6 5	357	356	E 50	9 00	352	351		9 00	153	351	3 4 2	370	80 F	361	330	333	10.0	127	368	367	522	9	327	•	569
œ		U 4	-	•	0 7	. 4	. 00	•	•	<b>.</b> .		•			~		~ 4	• •				•	877	•	381	~	<b>F7 1</b>	· •	•	~ •	n -			<b>*</b>		y vs	•	,	•
ν.	;	9 9	7	. 36	2.2	7 17	99	35	13	2 6	9.5	9.0	9 6	7 (7	36	5	9 2	96	9	. 37	5 E	-	37	F .	372	37	9.	- m	2	2	7	9.	37	E			3.6		•
٠	•	<b>F</b> [4]	•		• •		•	'n	•		m	m.	יו ניי				יי פיי		<b>M</b>						390	m	ij.	. n				. M	~	<u>ا</u> ب		•		•	•
'n		2 6	37	30	9 -	7 17	20	Ē	e c	2 6	35	33	7 F	7 M	E	35	יייי הייי	. M	3.1	35	E. E.	m	E	P.		36	m.	9 10	F	n i	7 9	e m	¥.	E.	9 9	7	i in		7
•	;	9	=	ZE .	. 5	96	7E .	. 37	7.		~	37	-	7	2	8	<u> </u>		~	. 37		, P	2	. 37		38	8		8	8 1	7		. 37	<b>#</b>				•	•
n	,				•			m.	T.	". D		_			-	m:	LD /			~ ·	 		· ·	m	381			. m					P.	~ ·				•	•
2 20 2			•	•	•		•	•	•	•	•	•	•		•	•	•		•	•	•		•	•		•	•		•	-	•	•	•	•	•			•	•
# " # "			•	•	-	, ,,	•	•	• •		•	•		•	•	$\sim$					~ ~	. •	•	•	2	-	-		~	~ "	- ~			m s		• •			n
		7 M	•				•				•					•	•					•			7 P)	•			•			•	•			•	•	•	r
#E 78 / 12 / 18			•	8	<b>~</b> ∨		•	~	m •	-	•	22	7	> ~	•	5	M 4		•	23	4 4	. 4	=	•	1961	•	•		_	= 6		2	6		7	Š			'n
T HE	•	P (4	-2.2	<b>+</b> (	0 7			٠	7.5	· ·			9	-24.5	12.8	14.2	12.0	٠.	٠.		N 0		~	-10.2	-	5.2	• :	1.61	16.1	20.5	~	-1-	4.4	•	2:	-13	2		•
	. ;							ė	•					· -	•						9 6		30.0	7.	70 70	30.0	9.6		7.00	30.0	200	9 0	30.4	2 :	9 6	31.5	30.0		
1 818 1 818 7 CLOSE	י נופי		m	٠.			-	_			~	<u>.</u>	<u>.</u>	-	1					ĸ.					7 1	ė		ím	ä				~	~ •					,
A MERIT	. הבר ה																								9.0														
10 3	٠.	• •	•	•	• •	•	•	•	• •	•	•	•	• «	•	•	•	•	•	•	•	• •	•	•	• •	•	•	•	•	•	•	• •	•	•	•	•	•	•		

Table 6 - Mean Values of All Quantities, Test Configuration 3

7.85					~ -	u m	m	37	7	<b>(</b> 1)	'n,	. دی	1 0	. г.	60	æ	•	σ.				r4	~ ·		. 4						. ~		-1	٠.	 	; c	~	2	C4	CI.	۳ i	י איז רי פרו	9 -
	7 9	. 60	520	7 0 7	00 1		S	4.9	225	ED :	97		) P	9	367	386	401	41.4	2 Y	1 9 7	47.2		œ ·			•			<b>5</b> 0	n es n es n es	10	÷			. u	. 4	3	513	10.4	474	900	9 9	2 4
	7:	'n	9.	53	٠ •	; a	· 💸	=	~	0 I	j.	9 -		רע פ		. 3		5.		9 9	26	<b>†</b>	9:	7 9	2	60	91		~ :	0 0		60	0	٠, ٠	a	) T	£-	4	96	20	<u>۔</u> :	T	e 1.
	- :				- :	7 =		1	-		<b>.</b> : '	יירי	<b>u</b> c		<b>(4)</b>	1.0	L.O.	ורית	m -:	1 4		4	<b>.</b>	7 9	r <del>st</del>	7	7	4	•	* 4	. 47	7	4		· •		. 1~	4	m	4	4,	m •	•
	~• 5 ~• 5		7.	0		v .o		=	50	~ ·		3 G	, L	, n	33	35	32	9.0		 	7	39	<b>→</b> 1	2 L	. 60	8	≎ <b>∓</b>	æ	m r	0 M	9	37	Α.	9		, m	4	36	36	33	34	<del>,</del>	- r
	0 1	305	- u	182	- C	600	. O	136	153	174	981	on 10 on 10 -+ 0	* *	271	396	318	346	365	065	9 65	380	401	321	282	384	389	228	395	40 ×	2 6	396	374	415	420		4.0	433	403	421	422	411	10 to	9 6
ONS 1	•	, i		54	٠.	v r.	. 7	S		S.	<b>.</b>	· ·	٠,	14	•	80	6	ر ج ا	e. r	ي .		6	4 1	٠		C)	0	9	m e	ve	. (4	m	~	· .	4 u	, r.	. ب	, ci	٥	, m	_,	1	n -
1.1		) H	6	. 95	æ .	7 .0		1.9	50	2 :	C) 1	2 5	9.0	3 (	ñ	32	35	960	5 P	, m	3	65	m i	ร์	מים כ	60	و. د۳	ים רח	œ 6	n 6	'n	č			2 6	2 · E	200	9	88	37	ED I	, t	2 6
ו ר פנ		200	Ę	5:34	2.94	0 PC	0.05	9 7 0	<b>~</b> 8 ∽	 ⊘!	157	- C	25.7	2 2 2	308	318	340	348	37.1	407	404	399	407	200	3.66	190	13,	30	9 1	35.2	369	370	370	50.0	ال ال 10 ال	. 6	373	353	379	358	362	303	 
SE SE	6		F.		8 3	2 2	2	-	C.	m .	ر جي	~ 4	8 0	- 0	~	5	~	r- (	9 6	<b>,</b> –		•	0 !	2 5		1.4	28	<b>†</b>	= :	2 0	•	œ	~	9	. T		9	9	80	8.2	96	9 9	
C 1 1 0	`- =	. 01	-	Ç,	~ •			Ċ.	C.	~	2.	٠, د	, ,					m (		. 4	4	Ü		- 1		4	Τ.	7	•	. 4		r.						₹.	E.				. r
£ .		-	Cı	1.76	(	0	600	051	094	33	1 7 6	4. 6		280	210	336	359	383	90.0	2 4	4.1	426	424	1 2 4		418	~	co .	a .	4 2 4	10	C)	~	• :	9 .	4	. ~		CV			4	
PANT		۰.	ė.	554			9	224	337	2	99	0 0	9 6		2	104	87.9	20	6 2	7 7	17.2	372	300	7 6	. 0	338	7 + 2	4	337	2 2 2	31	343	~ ·		131	9 2	333	358	331	334	940	62	2 4
PESSUP	•	>		٠	٠			٠	٠	٠		•	•			٠	٠	٠		•		•	٠	•			•	•	•	•		•	•	•		•			•	•	•	,	: ` • ~
4 d	• 6		œ ~-	080	0 6	9 0	-	0.5	6	=	9		, c	4 (4)	~	ě	Ë	ולים מי		7 m	60	8	~ 1	2 6	, M	3.7	8	33	~ ;		, pp	60	7	•	7 6	7	•	3	÷	-	7	7	
	9		8.8	<b>~</b>	~ <	9 00	2	22	6 1	6	7.	3.1	4 4	6	126	147	347	167	182	9 5	364	369	362	300	399	366	374	16.3	89 5	795	370	380	38	366	3 6	. 6				361		6	7 0
	-		42	*	• •	יי ני	-	г,	~		-4 1	, t	7 -	, 4																						• • •						•••	
•	•	>	*	S.		 . m				•	<b>.</b>	~ •		٠ ۵	•	•		<b>.</b>	<b>.</b>	٠.		<b>6</b>	٠.	-	: 2	·	. 86	3		· -				<b>.</b>	'n				•	•	•	, ,	
,	•	200		35	9 6	 . m	39	. 29	. 66	•	<b>.</b>			٠ ۵	•	•		<b>.</b>	<b>.</b>	٠.		80 SP (	225	9 6	080	384	. 338	•			409	416		4 4	'n				•	•	•	, ,	
,		142 200	124	15 .035	94 - 016		15 039	6 0.67	660 6	134	163	33 22		242	16 269	35 . 289 .	51 . 320 .	75 349	370	170	92 378	88 . 38	76 37	90	9 60	96. 38	75 .39	5.3	99		59 40	74 41	72 . 42	99	26 423	436	73 433	71 . 425	72 424	85 . 429	89 430	96 435	
,		142 200	127 124	115 035	970 - 760	260	115 039	139 067	164 099	191 134	163	233 182		289 242	316 269	335 . 289	51 . 320 .	75 349	370	170	92 378	88 . 38	76 37	90	9 60	96. 38	75 .39	5.3	99		59 40	74 41	72 . 42	99	26 423	436	73 433	71 . 425	72 424	85 . 429	89 430	96 435	
×.	60 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	#20 . 142 200	39 127 124	15 .035	79 094 - 016	0.00	15 039	139 067	7 164 099	191 134	218 163	233 182	- CC CCC	289 242	316 269	5 335 .289 .	5 351 320	375 349	0.00	382 370	. 382 378	389 38	376 37	8C 3C 8		368 38	4 375 39	763 39	390		359 40	374 41	4 372 42	366 43	367 422 427	182 416	BE4 EVE 4	4 .371 .425	4 372 424	4 .385 .429 .	389 430	10mm - 10mm - 1	
*		56 020 .142 240	11 039 127 124	11.5 0.55	89 079 094 - 016	118 093 003	138 138 115 039	158 139 067	66 177 164 099	197 191 134	21 217 218 163	18 237 233 182	20 20 20 20	20 295 242	58 315 316 269	93 335 289	12 .355 .351 .320 .	946 979 949	15 194 1968 170 100 100 100	1-7 000 F6F 05	14 394 382 378	18 394 389 38	19 376 376 37	20 777 427 70 TO		22 394 J68 38	66 194 375 19	15 394 363 39			10 394 359 40	34 394 374 41	12 . 394 . 372 . 42	4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	26 194 .367 423		23 394 B78 B88	67 394 371 425	61 394 372 424	64 394 385 429	384 384 430	100 100 100 100 100 100 100 100 100 100	
×.		56 020 .142 240	5421 039 127 124	0202 039 115 035	89 079 094 - 016	118 093 003	138 138 115 039	158 139 067	66 177 164 099	197 191 134	21 217 218 163	18 237 233 182	20 20 20 20	20 295 242	58 315 316 269	93 335 289	12 .355 .351 .320 .	946 979 949	15 194 1968 170 100 100 100	1-7 000 F6F 05	14 394 382 378	18 394 389 38	2219 .394 .376 37	20 777 427 70 TO		22 394 J68 38	66 194 375 19	15 394 363 39			10 394 359 40	34 394 374 41	12 . 394 . 372 . 42	4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	26 194 .367 423		23 394 B78 B88	1267 394 371 425	61 394 372 424	64 394 385 429	384 384 430	210 194 986 490	10 104 101 400
× / 0		18 2.1166 020 .142 200	2 9 2 5421 039 127 124	6 9 1 8 2 9 2 9 11 5 0 3 5	2 9 1 08999 079 094 - 016	2 6 644 118 095 003	7 7818 138 115 039	158 139 067	66 177 164 099	197 191 134	21 217 218 163	18 237 233 182	20 20 20 20	20 295 242	58 315 316 269	93 335 389	12 .355 .351 .320 .	946 979 949	15 194 1968 170 100 100 100	1-7 000 F6F 05	0014 394 382 378	18 394 389 38	2219 .394 .376 37	200 700 424 2000 2000 2000 2000 2000 200		3 1222 394 368 38	66 194 375 19	15 394 363 39			10 394 359 40	34 394 374 41	12 . 394 . 372 . 42	4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		8 1273 394 373 433	9 - 1267 394 371 425	6 - 1261 394 .372 .424 .	64 394 385 429	389 430	3 . 2213 394 396 435	10 104 101 400
BETA BETA! X		41 8 2 1166 020 1142 200	2 9 2 5421 039 127 124	0 1.0202 059 115 035	2 9 1 08999 079 094 - 016	2 6 644 118 095 003	7 7818 138 115 039	158 139 067	66 177 164 099	197 191 134	21 217 218 163	18 237 233 182	20 20 20 20	20 295 242	58 315 316 269	93 335 389	12 .355 .351 .320 .	946 979 949	15 194 1968 170 100 100 100	1-7 000 F6F 05	0014 394 382 378	18 394 389 38	2219 .394 .376 37	200 700 424 2000 2000 2000 2000 2000 200		22 394 J68 38	66 194 375 19	15 394 363 39			10 394 359 40	34 394 374 41	12 . 394 . 372 . 42	4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	100 Apr. 400 Acc. 3000		8 1273 394 373 433	9 - 1267 394 371 425	6 - 1261 394 .372 .424 .	4 3664 394 383 429	389 430	3 . 2213 394 396 435	10 104 101 400
P.C BETA BETA/ X		4.2 161 8 2.1166 920 .142 200	5 3 102 9 2 5421 039 127 124	6 3 56 0 1 62 0 2 0 59 115 0 35	6 7 22 9 1 6899 679 694 - 016	6 7 9 6 6440 118 095 003	6 6 41.7 7818 138 115 039	6 7 12 7 8090 158 139 067	7 0 12.6 7466 177 164 099	7.2 11.8 6666 197 191 134	7 5 10 3 5721 217 218 163	7 7 7 12 5 5818 237 233 182 7 9 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	20 1 1 1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	88.3 13.8 5420 295 289 242	8 5 12 6 +968 315 316 269	8 7 14 0 5193 335 335 289	8.9 14.0 .4792 .355 .351 .320 .	9,3 17,9 4214 374 ,375 349	0.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00	0.0 0.00 FCE 0.000 FC - T 0.000	9.3 5.3 - 0014 394 382 378	8 9 3 0 0888 394 389 38	8.7 - 8 .2219 .394 .376 37			8.5 -1.3 1222 394 368 38	8 7 - 8 - 1346 194 375 J9	9D 29E 76E 22TZ 7 76 8	13 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	. 1969 - 1977 - 1989 -	8 2 13 0 1840 394 359 40	8 3 5.7 0.294 394 374 41	8.1 4 ,2202 ,394 ,372 ,42	7.5 13.4 .5277 .394 .366 .43			7.8 18.8 1223 394 373 433	8.1 -6.9 - 1267 394 371 425	8 0 -11 6 - 1261 394 372 424	7.6 8.4 3664 394 385 429	7 9 9 5 - 1004 394 389 430	8 7 - 7 3 - 2213 394 396 435	
C TMP.C BETA BETA/ X		6 24.2 161.8 2.1166 020 .142 200	4 25 5 102 9 2 5421 039 127 124	4 26 3 36 0 1 0202 059 115 035	3 26 7 22 9 1 0839 079 094 - 016	5 26 7 26 6440 118 095 003	8 26 6 11.7 7818 138 115 039	0 26 7 12 7 8090 158 139 067	1 27 0 12 6 7466 177 164 099	3 27.2 11.8 6666 197 191 134	4 27 5 10 3 5721 217 218 163	1 27 7 12 5 5818 237 233 182 0 37 0 13 1 8380 386 384 344	2 25 1 14 1 3336 238 238 24 244 2 2 2 2 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3	8 28 3 13 8 5420 295 295 242	2 28 5 12 6 4968 315 316 269	4 28 7 14 0 5193 335 335 289	7 28.9 14.0 .4792 .355 .351 .320 .	0 29.3 17.9 4214 374 375 349	0/07 20 20 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40	020 000 000 0000 E C - 9 60 E	0 29.3 5.3 - 0014 394 382 378	8 28.9 3.0 0888 394 389 38	2 28.7 - 8 ,2219 ,394 ,376 37	20	20 20 21 22 22 23 24 24 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25	7 28.5 -1.3 1222 394 368 38	0 28 7 - 8 - 1346 394 375 39	4 28 3 10,4 2135 394 362 4	3 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	. 6 68 6 1. 4 600 6 64 600 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6	3 28 2 13 0 1840 394 359 40	7 28 3 5.7 0294 394 374 41	9 28 1 . 4 . 2202 . 394 . 372 . 42	8 27 5 13 4 5227 394 366 43	. C.		7 27 8 18 8 1273 394 373 433	4 28.1 -6.9 - 1267 394 371 425	1 28 0 -11 6 - 1261 394 372 424	1 27.6 8.4 3664 394 385 429	0 27 9 9.5 - 1004 394 389 430	9 28.7 -7.3 - 22.13 394 396 435	
C TMP.C TMP.C BETA BETAL X	S T T T T T T T T T T T T T T T T T T T	27.6 24.2 161 8 2.1166 020 .142 200	29 4 25 5 102 9 2 5421 039 127 124	31 4 26 3 36 0 1 0202 059 115 035	33 3 26 7 22 9 1 0839 079 094 - 016	34.5 26.7 9.6 6.440 118 095 003	37 8 26 6 11.7 7818 138 115 039	39.0 26 7 12 7 8090 158 139 067	40 1 27 0 12.6 7466 177 164 099	41.3 27.2 11.8 6666 197 191 134	42 4 27 5 10 3 5721 217 218 163	43 1 27 7 12 5 5818 237 233 182	44 7 39 1 14 K 4136 236 236 237 231	44 8 28 3 13 8 5420 295 289 242	45 2 28 5 12 6 4968 315 316 269	45 4 28 7 14 0 5193 335 335 289	45,7 28,9 14.0 .4792 .355 .351 .320 .	46 0 29 3 17 9 4214 374 375 349	0.00 man 10.00 mm 10.	100 000 100 000 000 000 000 000 000 000	44.0 29.3 5.3 - 0014 394 382 378	42.8 28.9 3.0 0888 394 389 38	42 2 28.7 - 8 2219 394 376 37	20日 - 10日	20 20 20 20 20 1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	41.7 28.5 -1.3 1222 394 368 38	42 0 28 7 - 8 - 1346 194 375 39	41 4 28 5 10 4 2135 394 363 39	の		40 3 28 2 13 0 1840 394 359 40	40 7 28 3 5.7 0294 394 374 41	39.9 28.1 4 ,2202 ,394 ,372 ,42	37.8 27.5 13.4 .52.77 .394 .366 .43			38.7 27.8 18.8 1223 394 373 433	39,4 28.1 -6,9 - 1267 394 371 425	39.1 28 0 -11 6 - 1261 394 372 424	38 1 27 6 8 4 3664 394 385 429	39.0 27 9 9.5 - 1004 394 389 430	40.9 28.7 -7.3 - 2213 394 396 435	
P.C THP. G THP. C BETA BETA.	II THEIR BIRK I 2	5 27.6 24.2 161 8 2.1166 920 .142 200	2 29 4 25 5 102 9 7 5421 039 127 124	1 4 26 3 36 0 1 6262 059 115 035	7 33 3 26 7 22 9 1 0899 079 094 - 016	2 36.5 26.7 12.0 1018 129 129 2 2003 2 2 36.7 2 9.6 6.6440 118 1095 0003	2 37 8 26 6 11.7 7818 138 115 039	0 39.0 26 7 12 7 8090 158 139 067	8 40 1 27 0 12.6 7466 177 164 099	5 41 3 27 2 11 8 6666 197 191 114	2 42 4 27 5 10 3 5721 217 218 163	5 43 1 27 7 12 5 5818 237 233 162 4 47 6 57 6 14 1 8786 556 554 564	0 44 4 39 1 14 4 4136 236 236 234 204 3	9 44 80 280.3 13.8 55420 2955 289 2542	0 45 2 28 5 12 6 +968 315 316 269	8 45 4 28 7 14 0 5193 335 335 289	8 45,7 28.9 14.0 .4792 .355 .351 .320	7 46 0 29.3 17.9 4214 374 375 349	0.00 man 10.00 mm 10.	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	2 44 0 29 3 5 3 - 0014 394 382 378	3 42 8 28 9 3 0 0888 394 389 38	9 42 2 28.7 - 8 22.19 394 376 37	20	0 4 1 1 2 2 2 1 1 4 1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	5 41 7 28.5 -1.3 1222 394 368 38	8 42 0 28 7 - 8 - 1346 394 375 39	3 41 4 28 3 10.4 2135 394 363 39	00 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 1		3 40 3 28 2 13 0 1840 394 389 40	9 40 7 28 3 5.7 6294 394 374 41	2 39 9 28 1 .4 .2202 .394 .372 .42	9 37 8 27 5 13 4 5227 394 366 43			5 38 7 27 8 18 8 1223 394 373 433	0 39.4 28.1 -6.9 - 1267 394 371 425	7 39 1 28 0 -11 6 - 1261 394 372 424	0 38 1 27.6 8.4 3664 394 385 429	7 39 0 27 9 9 5 - 1004 394 389 430	1 40.9 28.7 -7.3 - 22.13 394 396 435	
E TMP, C TMP, C BETA BETA/ X	1	9 27.5 27.6 24.2 1618 2.1166 020 .142 200	29 2 29 4 25 5 102 9 2 5421 039 127 124	93 4 26 3 36 0 1 9202 059 115 035	32 7 33 3 26 7 32 9 1 0839 079 094 - 016	35 2 36 3 26 7 9 6 6440 118 095 003	36 2 37 8 26 6 11.7 7818 138 115 039	1 37 0 39,0 26 7 12 7 8090 158 139 067	1 37 8 40 1 27 0 12 6 7466 177 164 099	38 5 41 3 27 2 11 8 6666 197 191 134	1 34.2 42 4 27 5 10 3 5721 217 218 163	3 3 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	1 3 5 4 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	3.9 9 44 8 28 3 13 8 5420 295 295 269 242	1 40 0 45 2 28 5 12 6 4968 315 316 269	1 39 8 45 4 28 7 14 0 5193 335 335 289	1 39 8 45 7 28 9 14 0 4792 355 351 320	39 7 46 0 29 3 17 9 4214 374 375 349	0/27 20 30 40 30 30 30 30 40 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30	110 000 100 100 100 100 100 100 100 100	1 38.2 44.0 29.3 5.3 - 0014 394 382 378	17.3 42.8 28.9 3.0 0888 394 389 38	36.9 42.2 28.78 .2219 .394 .376 37	20 C	900 910 900 900 1 1 1 1 1 2 80 E CT 0 AE 1	16.5 41.7 28.5 -1.3 1222 394 368 38	1 36.8 42 0 28 781346 194 .375 .39	36 3 41 4 28 3 10 4 4 2135 394 4 16 1	10. 10. 10. 10. 10. 10. 10. 10. 10. 10.	. 17. 17. 17. 17. 17. 17. 17. 17. 17. 17	35 5 40 3 28 2 13 0 1840 394 359 40	1 35 9 40 7 28 3 5.7 0294 394 374 41	15.2 39.9 28.1 .4 .2202 .394 .372 .42	13.8 37.8 27.5 13.4 5227 39.4 366 43.			14.5 18.7 27.8 18.8 1273 394 373 433	7 35 0 39,4 28,1 -6,9 -,1267 394 371 425	1 34 7 39 1 28 0 -11 6 - 1261 394 372 424	5 34 0 38 1 27 6 8 4 3664 394 385 429	36,7 39,0 27 9 9,5 - 1004 394 389 430	36 1 40 9 28 7 -7 3 - 2213 394 396 435	

Table 7 - Normalized Mean Local Pressurant Fractions, Test Configuration 3

BORBALIZED HEAN LOCAL PRESSURANT FRACTIONS

								3	5	1011	8	_												
	_	~		_		•		**		•		~		-					-		-		_	-
•	ō	•	•	=	•	۰	•	•	•	2	ó	•	·	•			•	_	ě	-	8	•	000	•
~	•		~	3	~	•	_	423	•	S	٠	m		•		~	•	'n	m		ř	_	222	•
~	N	Ē	-	÷	~	•	_	256	•	ŝ		Ü	Ŧ	•	ï	•	5	_	•	1	.27	-	319	_
~	•	•	•	22	m	۰	_	644	ï	Ŧ	٠		÷	~		m		<u>.</u>	8	-	. 13	-	0.17	-
7	m	10.	7	-	~	~	_	6 3 3		Ħ	•	17	ď	•	•	-	0	•	•		0	•	720	•
7	m	•	•	•	1	:		9		2	•	~	1	•	•	m	=	9	-	~	0	•	653	•
~	•	•	~	6	'n	8	_	. 532	•	2	٠	•	í	•	•	~	~	Ī	•	_	•	•	652	-
7	•	60		6		•	_	248		5	•	~	ľ	_	•	•	ñ	ñ	Ŧ	~	m	•	633	
7	•	. 17	•			2	_	267	•	2	•	-	•	-	•	•	ň	•	*	-		•	632	•
•	-	25	•	6	n		_	109	•	23	•		•		•	•	F	~	3	_	9	•	63	•
•	Ξ	E	•	~	•	•		613	•	7		•	•	Ξ	-	4	Ť	=	36		1	•	654	•
•		+		•	•	-	_	929	•	Į	,	~	•	5	-	•	•	~	3	_	~	•	199	
-			~		•	ف	_	19		÷	•		•	-		•	7	00	3	_	*	•	714	•
		-	•		•	•	_	727	•	3	•		•		•	•	ň	•	73		-	•	78.4	•
		•	~		~			771		3		•	•	5		-	9	9	2	_	•		838	
		9		•	~	19		9		7		~	•	5	•	•	3	•	7	_	-		8 7 8	
_	=		~						•	2	,		•	2	•	•	~	2	-	_		•	931	_
	•	-	-	•	-			•		3	•	•	•			m	*				~	•	•	_
-	3	-	_		•	m		•	•	5	•	•	•	9	•	_	è	9	m			-	•	•
•	23		•	3	•		-	0.21	•	6	٠	•	•	:		m	•	~	-	_	•	-	•	•
	•	•	•	•	•	10	-	•	_	-	•	n		9		-	•	=	99		~	-	-	_
	-	•	_	6			•	•	-	5		~		3	_		•	_	•	-	-	-	•	_
	69	•	•	•	10	10	_	949	-	:	_	•						_	9	~	-	_	-	_
-	69	6		92	199		_	943	_	3	_		-	0	•	-		-	0.	-	•	-	-	_
-	201	6		6	•		_	943	-	:	~	-		5	_	-	•		6	_	R	-	•	_
•	3	.93			•	961	_		-	4	-	290	-	C		•			93	_	m	_	~	_
-	36	96		•		m		868	_	3		3		5	•	3	•	1 63	5	~		_	•	_
-	25	•		Ĭ	_	•		:	_	:	_	6		5	•	~		_	. 95	_	•	_	œ	-
₹.	33	96			•	ю	_	£98	-	:		5	-	:		-	5	~	36	_	•	-	œ	_
-	33	•		•	•	•		837	_	:		8	•	3	٠	•	5		97	_	m	-	N	_
•	25	•		9		•	_	1	_	:	-	3	•	ï	•	-		7 1	=	_	80	-	N	_
•	20	6		•	•	•			_	:		9	•	9	•			~	2	_	•	_	~	
•	28	1 01		•					-	6		3	•	6	•	~	•	2	•	_	4	-	æ	_
-	2	7.00		•	•	•	_		_	ä		3	•	9	٠	•	<u>-</u>	₽	8	_	•	-	N	_
-	<u>.</u>	•		•	~	•	_		_	3		5	•	3	٠	•	•	_	9	- -	•	_	m	_
-	2	. 03		•		2	_		_	8		5	•	5	•	•	•	2	3	~	N	-	<b>m</b>	-
	=	•		6	, S	•	_	870	-	:	•		•	6	٠	•	Š	<b>9</b> !	5	~	m •		~	_
		70.1		•	_	2			_	5	•	•	•	5	٠	•	ě	<u>.</u>	9	_	•	-	~ ≀	_
-		- 1		•	~	~	_	847	-	2	_	•	•	5	٠	•	<u>=</u>	~	3	~	•	_	m	_
		- 6		2		=	_	=	-	2	•	~	•	•	•	•	ě	r	=	_	•	-	~	
-		-			-	=			_	•	•	~	•		•	~	=	I	\$	_	m	_	C)	~
		-		6	·	=			_	Ξ	•	<b>m</b>	•	6	•	<b>m</b>	-	r :	<b>\$</b>	_	•	_	~	~
-		- 63			-	5			_	Ξ	•	~	•	•	•	~ ∙	-	æ :	8		•	_		~
~		- 0		-	-	:	_		_	:	_	-	•	•	٠	-	-	2	3	_	æ	_	~	~
•		1.07		6	-	=	_	=	_	2	•	•	•	•	•	•	<u>.</u>		35	-	•	-	N	~
<b>-</b> :		. 0		-		2	_	847	_	Ξ	٠	•		•	•	•	•	2	Ξ	_	3	-	ĸ	~
<u>-</u>		. 0		9	-		_		_	2		•	•	-	•	•	ě	_	8	_	•	_	288	~
~	50	3		6	•	9	_	912	-	126	•	879		971		998	1.10	2	*		941	-	170	~
		1.09		6	~	2	_	96	<u>.</u>	=	•	96	_	•	٠	8	~	Ξ.	2	_	₩ 1	_	239	~

Table 8 - Standard Deviation of Mean Local Pressurant Fractions, Test Configuration 3

FRACTIONS
PRESSURANT
L 0C A L
MEGN
, L
DEVIATION
JENONBL

•		•		,		,		٦,	5	¥011	s	_ ′		•	•	3	:						
- 6	4	w :		9		- 6	٠			•		٠ ،	•			<b>,</b>	- 6		- <		9 <		
2	>	5 6		٠.					,		•	9 4	,		•	9	•		> `		> 4		> <
-			٦.	-		Ŧ				'n.		20 1		<b>.</b>	* 1	- 1	ו פ י פ	۰ م	9			۵.	
4		_		۴.		-		8		•		^	_	-	m	•	.5		9	_	^	_	=
<b>4</b> 19		70		_		C.I		5	٠	a		g,	•	~	œ	٠	6E .	m	5	~	9	_	=
303		-		_		3		•	٠	۵		5		'n	_	~	. 29	•	4		-	•	2
908		~		-		œ.		20		۰	•	5		-	9	•	15	-	58		-	~	5
176		٠.		-		æ	٠	-	•	÷.		S	•		•	Ė	Ξ	_	7		•	_	ñ
131		r.		4		n-		•		9		c		-	9	Ē	. 12	ıc	<b>8</b>		8		
113		•		~		^		•	•	120	•	•		•	æ	ä	Ξ		.21		8		Ť
103		Ñ.		•				•		00	•	•	*	•	•	œ	0.	œ	. 17		•	_	
089				-		-	•	=		ھ		~		Ŧ	10	Ň	0.5		-		9		ŝ
690		ш		•		-		ē		-	٠	4			ю	~	90	_					S
061		-	•	277	•	~	***	•		m		*	•	•	•	•	0.5	_	80		~		
<b>0</b>	•	~		-		-		æ	٠	m		•		5	7	•	. 03	•	0.5		-		9
033		-		m	٠	•		10	•			•		•	•	•	90	_	0.0		8	_	
046		•		-	•	In.				4	•			•	~	•	-		5				2
0 4 8	•	-		773		-	٠.	~		ھ	•	5		•	-	Ñ	0.5	_	90		6		
0.49		~		100		m	٠.	~		•	•	3		8	•	æ	.02	_	0			_	
. 052		~		77	•	1	•	10	•	ھ	٠	•		•	m	Ñ	0	_	6		•	_	
036						m		'n		-	٠	-			•	-	90	_	6		50	_	
0 4 3		in		*		-	-	~		Ñ		•		-	•	÷	Ξ	L.	0.0		-		
040		-		٠.		~	-			رق		~		10	•	ř.	.03	_	9		-		0.
0 3 8		-				in	-			0		3		۰	10	10	5	_	0		-		
046				•				100		-				•	-	~	9		0		•		-
E 90						•					•	·m			-	~	11	م ،	6				7
0.23		032		. 0				١.				9		-	•		0		8				~
047	•	-		œ		۰		~	•	•	•	•	•	10	•	æ	.03	~	6		~		ň
. 036	•	1			•	•				•		~	-	~	N	P7	. 20		1		0		
053		1			•	œ		•		00	٠	9		•	10	6	16	_	6		10		Ť
0.58	•	~	•	~	•	•		•	•	0	•	n	•	~	9	0	10	œ	6		8		7
061		~		1	-	•		•	•	N		~	•	~	•	_	0.5	_	6		0		ŝ
064		•		•	٠	6		σ.		•		0		•	0	-	0.5		60		-		٠. ت
064	•	ø		w		0		•		•	•	9	•	•	-	-	2	_	80		~		9
073	•	'n		•	٠	O.	•	-	٠	٥		8	•	~	•	~	. 07		=		•		9
095	•		•	•	٠	•		•	٠	_		•	•	~	•	ò	2	~	=		•		۲,
109	•	•		•		10	•	~	٠	m	٠	~		۰	-	9	. 13		=		•		2
. 067	•	^		$\sim$	•	0		•	•	0	٠	m		•	0	S	. 07		7		6		ě
. 095	•	•		•	•	O.		•	•	m	•	σ.	•	•	2	3	. 27	~	=		0		•
060	•	gr.		2	•	•	•	•	•	~	٠	•	•	~	8	2	. 0.5	m	2		•		6
069	•	~		8		m	•	_	•	•	•	-	•	8	~	ō	87	m	6		•		er.
072		S		•		0	•	9	•	-		m	٠	8	4	-	60	a	=		_		ĕ
. 110	•	•		9		_	٠	6	•		•	æ	•	2	~	-	60	~	5		~		8
107	•	N.	•	•		C)	•	Ň	•	•	•	•	•	•	•	÷	13	•	2		•		=
123	•	•		•	•	a	•	2	•	m	•	9	•	-	2	0	80	~	12		0		=
0 9 4	•	8		•	•	r.	•	N	•	•		C				Ñ	90		Ξ		•		8
104	•	•		_		CV.	•	~	•	0	•	m			٠	2	21	~	=		-		53
095	•	1		8	•	<b>P</b>	•	-	•	8		œ.		~	-	N.	15		9		•		ñ
167		991		1 28		172		22		190		342	٠	125	291	253	2	_	5.8	_	22	6	~
683	٠	er .	•	~	•	<b>6</b>	•	~	٠		٠		٠	•	•	~	56	_	•		~		¥ :
97.		4		c								٠		•	×	n	3.6	_	č		٦		7

Table 9 - Deviations of Mean Local Pressurant Fractions, Test Configuration 3

							3	E	0 11 5	-										
-		٠	,		• :	•		•		~ }		- 3	•			= :				=
Ō	0.0		:	•			ě,	2	• •	0	-	0	8	_		8	•		:	
-	Ē	~	÷	-	637	_	~	=	_	į	ï		2			3	1		~	
æ	-	_	3	•		•	'n	3	•	3	1		ŝ			•	•	~	2	
145	•		6	•	5	•	•	5	~	5	•	429	2			. 13	•	28	•	
m	7		2	ď	~		n	ř		33			=		~	0	٠	2	~	
110	- 270		738		222		24	₹.	_	283	'n	969	è	ij	073	•	1	•	. 402	
S	53		3	•	S	~	=	?	•	2	-	•	æ		•	2	٠	0	5	m
. 629	'n	•	2		۰	-	6	•	•	=	•	•	-		•	6	•	Ξ	•	
÷	č		3		•	=	29	٦.	•	7	•	•	•			8	•	Ξ	~	٠
	Š		÷	ï	-	=	ī	₹.	_	Ξ		m	2	1	9	90	٠	8	-	•
•	7		23	•	Ю	_	<b>+</b> 3	₹.	•	=	1	•	•	•	0.59	*	•	3		•
700	Ē		13	ď	~	=	~	=	m	12	•	40	177	•	0	90	١	EO	~	-
	Ë		2		m	•		-		6	•	•			12	6	1	4	113	•
•	=		=		C	•	~	•	~	.024	•	ø		٠	:	80	1	93	135	•
Ŧ	m		-	·	===	•	~	•	~	Ξ	•	3	=	٠	3	*	•	~	7	~
=	2		2		~	•	•	•	•	0.5	•	5	8	ı	9	5	١	9	~	~
100	٣.		2		•	•	•	•	•	80.	•	-	:	•	•	5	ı	6	~	
100.	-	•	•		8	•	٠.	•	_	Š	٠	3	₹.	•	3	63	ı	9	~	•
:	٥.	٠	3	٠	9		•	•		3	•	~	=	١	ç	5	ŧ	2	-	•
£00.	•	i	=		2	•	~	•	~	:	1	•	=	•	N	3	٠	0	•	•
• 1 •	•	ď	6		•			•	<b>الا</b>	•	٠	90	=	1		8	٠	9	2	•
=	٠.	·	ø	•	•	•	۰	•		8		2	:	'	6	3		-	4	•
	٠	·	:	•	•	-		•	•	:		C	5	•	-	02	~	•	•	~
2	•	ľ	6		m	•	17	•	•	5		02	80	١	50	9	_	•	•	*
=	•	ť		•	-	•		3		9.		5	=		5	2		C	~	~
:	•	ď	=	•	m	•	•	•	•	90.		C	:	•	=	8	m	n	•	~
111	032	ŕ	ē	ï	፤	7	•	9	•	•		0.19	Ç		5	5		27	•	
į	۰	ŕ	ë		2	٠	~	8	<b>m</b>	0	•	3	8	•	•	:	~	•	5	~
=	- 0 36	i	6	•	•	٠	<b>~</b>	•	+	8		:	=	ı	=	. 03		•	•	▾
=	026	·	6	•	199	7	•	•	•	93	i	۰	•	•	5	. 82	_	M	*	•
ï			Š	٠	ev.	•	-	•	•	ë	•	2	=	•	3	7	_	•		
8	011	ľ	ě	•	•	7		•		9	•	9	8		:	5		•	•	•
•	.013	ŕ	•		•		•	6	_	7	•	š	~		5	M	_	•	•	•
6	005		•	•	•	٠	•	9	m	ž	•	3	:		5	5		•	•	•
5	.0	·	•	٠	•	٠	•	•	~	=	٠	=	:	_	-	2		•	•	^
= :	.037	ı	•	•	<b>m</b>	٠				5	٠	۰	3		•	6	_	<b>M</b>		~
	9 1	'n	•		8 (	7	7 1		! N: 1	ē :	•			:	m •	3		M 1	<b>~</b> •	•
	۰ د	•	7,	•		٠	N 1				٠				•	2		•	•	•
		·		•	ч.	•				3	•	3 :	= :	•	•	<b>.</b>	•	'n	- (	•
		<u>,</u>		•		•			~ •	2		D (	2			= =	n e	. 0	200	
		,	, ,	•	٠.		٠,				•			•		•		2		•
3			* *	•				: :			•		:	•		•			٠.	•
				•				= 3	D (	•	•					= :		0	n 4	7
		·		•	ь.	٠	•	•		= =	•			•		5				- '
		•	•	•	- 1	7	•				•			٠.	•	2	•	0 1	•	
3	680	•		•	•	-	n 1	-	- 1	3	•				•	2		•	•	~
= {	760.	•	~ <		•		<b>D</b> (	7 5	'n.	-			2 :		•	= :		•		,
	0.0	•	•				2	2	•	7	•	2	2			= :	1	n	Ň 1	
	160.	·	N 1	•	•	7	2	= :		3	٠.	•	Ď.	-	~ :	2	•		<b>—</b> (	•
•	7	i	~	•	•	7	<u> </u>	2	N	~	_	ë	=	_		2		8	<b>m</b>	*

Table 10A - Scaling Run 200, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle

	<i>ن</i> .		÷	5		<u>.</u>	-	. 7	5		Ş	ć.	6	9																																	
	A.	3						٠					•																																		
	608611	Ξ	۔		æ	ود	~	۰	c,	•	æ.	ىء	g.	a	•	an.																															
	ں	œ	Ŧ	0																																											
		~			~	r.	4	S	.0	r.	٦.	æ	;; ;-,																																		
				r-	19											د	٥	6	<b>V</b> O	ت	¥	r-	و	·w	F-,	9	•	9	v				m, i	N .				٠ <u>.</u>				۰ -	. 00	m	m	0	2
			13		Ę		3.6	m	9	E.	r	'n	30			3.1	3.1	3.	3	3			3	33						31	417	3		9	~ ·		, ,		, -	, ,	, [			9		5	
			12	0 2		•	7		20	5	u-	2	80	60	10	10	=	=	=	=				-	11.6		7.7	-			_			2		<b>&gt;</b> (		2 0						0	. 0	60	0
				S	<b>√</b>	~ ~	-	4	S	7. L.	× ~	en G	CA Lts	4 W	4	ro co	h)	₩.	9	س	۳.	3)	P)	1-	, L.,	œ	~	ĸ,	9	æ	ç	۴-	ا ب	n, i	٠, ،		- •			٠ 6	. •	·		c	4		0
			=	303	303	35.2	303	302	ĕ	9	305	2	ê	င္ပိ	Ē	9	m			Ē	-	m	311	E	Ē	31.	31.1	311	31.	ij	17	Ë	10		~ ·		, ,	9 17	-		: =		3 3	31.1	310	310	310
			<u>-</u>	8 +0	03.0	4 20	7 7 3	02.9	m	0.50	16.1	۲.,	<b></b>	9 60		· · ·		11.0		11.9	9	12.0	12.1	12.0	~	6	11.9	11.9	11.7	11.9	Č.	Ö.	5	-	- (	7			-		: =		310.8	11.0	10	10.3	11.1
			_	C4	c	٠.		~	N	•	v	<b>,</b> -	<b>o</b> -	•	œ,	<b>1</b> 0	۲-	~	W)	4	ح.	٠	6	•	^	'n	'n				n		<del></del>	- •	F. 9		י ר	, ,		· a	, a		. m	4	C.	0	-
			•	305	3	Ë	3	ê	39	8	i.	Ē	30	ě	2	,7	ř	~	<del></del>	Ξ		Ē	77		Ξ		Ē				~		~ i	~ ·	÷ ;	-	, ,	; ;	ř	, ,		, m	m	=	Ë	Ē	3
			•	B	Š	25	m		8		9	ć,	60	2	9.	Ξ	=	=	=	Ξ	<u>-</u>	=	=	=	-	::	=	-	==	Ξ	<u>.</u> .	=	= :	_;	= ;	- :	: :	: =	. 2		. 0	0		0	10	9	9
			_	~	٠.	<del>.~</del>	~	F?	m	€.	7		Ŧ	•	<b>6</b> ;	-	٠		~	•	٠- س	9		r,	ڡ			ur,		<b>L</b> O	0	ro.	E .	∹ •	٠,	•	•			, -	· α	~	. 7	<b>E</b>	-	<b>-</b>	-
			~		30	9	ñ	30	30	ñ	ř.	ĕ.	30		30	3	31		3	3					8 311			31	33	31	3		31	~ ;	÷ :	, ,	, ,	, m	~		. M	M	310	3	3	3	31
			٠			4	,	÷				т	٠	_	_	ca	N	م	N	٠.		63			· ~		CNI	ď	ď	ď	C.	N	œ.	N (	~ (						i n			_	_	_	_
			_		•	·g	•	٠	•	E	•	~	-		-		107		~	ci	•	÷	•	0	*	~	•	~	•	m	*	*	<b>—</b>	7	٠.	٠,	•	-	• -	• •	• •	•	•	•	-	•	~
			•	96.0	E	6.	30	30	30	304				0 310				315	31	315	311	311	315	315		 M		31					93										310	311	316	316	310
50 E			•	_	304	704	304	304.0	704	304		_	_	_	_:		_:	_:	333	313.	E 1	313	113.		٠,	m	13	313.		2	12	2	٠.	~	~	2 6		4.0			10		312	-	_	-	31.1
3 3			~	0	9	6	6	0	0	0	-	۰	œ	5	~	m 	œ 	~	/- ~	6	-	(¥	~	m	Ŋ	m	~	۳.	0	_	σ	<b>ده</b>	r-, 1	٠.	۰ د	• •	•	•	- 1	) r	) M		2 0	~	•	٠	9.1
1X 1H	,			3	36.	ĩ	9	30	m	ĕ	E	ñ	ñ	8	3	Ē	3	31	=	3	m	3	31	31	3	2 31:	1 31	~	31	•	7	Ë		5	2	-		3 6	: -	٠.			•	3	31	3	-
× 5	: =	Ç	~	7	7		•	7	7	3		90	0 7	=	Ξ	~	-	312	~	-	-	313	313	313	313	313	313	313	312	312	312		312		٠.				• •			21.0	312	311	31.1	311	311
-	7	93	_	~	~	~	~	~	~	n	_	6	•	•	~	~	7	~	6	<b>6</b> .	_		0	_	•	6.	6.	₩.	8	~	~	٠.		•		• •	•						•	•	•	•	•
RUCT	9	$\sim$		ě	Ô	è	è	è	è	è	30	20	31	3	Ë	Ē	3	Ē	E	31	Ē	31	31	5	E	31	31	31	=======================================	E	31	m	m i	5	2 ;	2	,	9 17	-	7 1		=	31	E	E	E	E
0887	<b>×</b>		_	•	•		m	•	_	~	ın.	6	_	-	~	_	~	_	m	~	8		•	<b>20</b>	N		œ	<b>.</b>		9	۲.	ın.	<u>د</u>	٠ د	e r	٠,		, ,			, r			•	•	*	9
===	TAKE	۵.	8	1.04																									•														7			1 76	1 76
CHANG	. ن		Ç						•	•	c,	n e		m	9	m	•	r	n	_	~	m		8	ع ا	~	S	8	'n	m	c	<b>6</b> 0	، عب	n n	ין ניי	n (	1 0	_ r.			۰,	. 0	وب د				
2 8 8 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	101	-	) E.C	:	:	•	:	:	296	9	192	167	293	292	291	291	291	290	290	290	513	2 6 9	289	88.7	. 88	883	282	282	287	282	£ 9.	286	586	987					5	2 8 6			2 8 6	:	:	:	
= =			999)	:	•	:	:	:	497	377	250	102	975	† <b>:</b>	725	642	339	436	 6.1	256	109	0 6 5	42	8	922	69	809	<b>8</b> 9	489	0 	35.	291		B :	•	173	, c		742	7.17	2	3	909	:	:		•
		ш	Ξ		•	~	~	•	٠	٠	٠	•	•	n	'n	m	8	r	'n	'n	'n	'n	4	7	•	*	•	4	*	-	~	# M	<b>.</b>		• •	, ,	, ,	, , , e	, <sub>~</sub>		, , m	, m		•	~		•
		Ξ	•	•	•	•	•	•											. •				~	_	-			•		. •	••	•			- '	- •	••	- **	. •	. •	. •	. • 1		.,	. •		• •

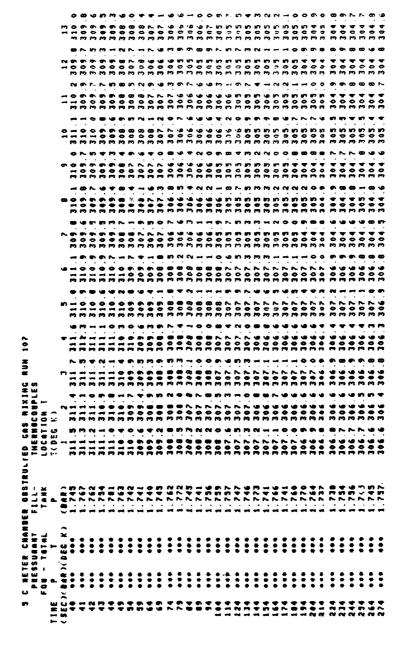
Table 10A - Scaling Run 200, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle (Continued)

	1.2	310.2 310	•	309 3 343			•	~	•	٠,	305 7 305	. 64	2	C)	6.7		304 9 305 304 9 305	~	œ.	345 0 384 111 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	304.5 304	ص	17	ur.	'n	•	306 1 306	304 4 30
	Ξ	3 310.1	310 2	5.09.5	9.808	9. 202	9 307 9	307.8	307.1	307.5	306.3	306 1	1 306 1	9 302 9	2 SOE 6		2 F	305.0	302 1	365.	304.6	3 304 8	305 0	305 2	304.5	304.5	304.5	1 304.5
	10	9 310	311	- 0 - 0 - 0 - 0 - 0 - 0	308	87	m	0 307	ا ج	P (		902 8	00	N)	E .		<b>,</b> e	7 305	•	انت	3 300		2 305	5 305	.3 305	. 308 .	4 305	3 305
	6	m	•	90 000		~	•	٥	m I	٠. ا			m	۴-	r~ ·	4	202	•	~	<b>ئ</b>	* OF 8	'n	4.8 305	4 7 304	'n	'n	'n	4.6 304
	~		09.6 310	309 7 309		~	9	-	۰. ۱	۳,	306 1 306	. ~	•	^	•	~ .		•	•	<b>e</b>	304.5 304	•	304.5 304	304 5 304	m.	~	304.4 386	304 2 30
	•		_	910 6	_		_	_	٠, ١	ų.	308	•	٠	•	m .	٠. ٠	306 4 3	•	<b>\$</b>	<b>e</b>	306.8 3	٠	٠	٠	•	•	•	306.6 3
	m	310.6	310.6	310.4	310.0	309.6	309 3	308 9	308.6	7.000	306	307.9	307.8	307.6	307 4	307.3	307.1	307.2	307.0	307 1	307.1	306.9	306.6	9 906 (	306.6	1 306.0	306.8	2 908 1
RUN 107	•	4 311.2	3 311.0	210.9	310.2	8 309.8	4 309.4	0 309.0			201.0			_	3 307 0		306.6	8 306.9			906.2		۰	6 345 9	6 305.9	6 305.8	.S 305.E	4 305
	r	. 0 311	. 9 311	7 311.		67	<b>æ</b>	•	308	368		307	_		•	٠,	300	•	•	m	306		1.1 306.0	902 1	906 0.1	9 306	•	9 3 3 4 6
ED GAS MIXIMG THERMOCOUPLES LOCATION 1	7(DEG K)	1.3 311	1 1 310	311.0 310	0.2 310		87	E.	e, i	~	308.4 307.	: -	•	307.6 307.	•	~	305 D. 70E		~	، پ	906 9 906	306.5 306.	306.4 306.	306.4 306	•	m	m	306.2.305
	ĭ	Ξ	Ē	=:	: =		2	=	•	•						•	- 0	•	9	•			•	ĕ	ř	ř	ň	ř
# E	_	_																								_	_	_
FILL- TANK	- 25	1.764		764					1.753		1.768 3						1.733					1.764			1.787	1.734	1.761	1.741
TER CRAMMER DESTRUC SCURALT FILL- - TOTAL TARK	DEG K)		1.774		1.763	1.738		1.740	1.753	1.747		1.734			1.758	1.755		1.764	1.759	1.739		1.764			1.757			1.741
C METER CRARBER DESTRUCTED GAS BIXING PRESSURENT FILL: TARRESCORPLES FOR - 1612   1624 108 1	~	1.	*** *** 1.774	1.764	1.769	1.738	1.755	1.740	1.753	1.747	1.768	1.734	1.738	1.735	85.73	10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 1	000 000 1.733	*** *** 1.764	1.759	922 1 100 000	1.737	200 000 1.764	162.1 400 000	692.1	*** *** 1.	1.	1.	<u>-</u>

Table 10B - Scaling Run 201, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle

				152	=	ŝ	₽-	٨.	Š	÷	o.	•	~	÷	4	m																													
	u														ۍ. ت																														
	40.3	Į.	ی	•	-	-	2		e	a.	-3-	9			-:	÷																													
	-		(DE	۰	٥	0	۰	C	•	۰	e	٥	0	۰	9	-																													
	000	,	_	229	134	٠.	-	<b>n</b>	413	t'M		-	174	444	223																														
		œ	-	0	=	=	=	c	0	0	٤	9	5	¢	0	÷																													
		<b>b</b> 4		-	۲.,	<b>~</b>	7	r	ø	r.	œ	σ.	0		F-1	m																													
				۲.	r-	r.	~	œ	<b>6</b> 0	۲.	۲-	ø.	<b>6</b>	m	9	, -	m	9	o.	0	٠.	٦.	~		m		•	٥	0	c (	ø r.	۸.	9	٠ ي	ب م	·	m	m	m	m	۰ ،				
			13	305	_	-	302	~	-	-	-	-	-	-	310	 	317	3.1		_	-		_	-	-	_	-	-	315			311	-	33		: E	311	311	311	33	33		3 1 0		_
															(~4					۲.		-	-	•							. 4						~		m		٠,			~	•
				302	_	$\sim$	_	_	_	$\sim$	F	Ā	_	À	310	310	311	311	31	312		312	312	_	312	-	311	3.1		_ :		311		311	311	311	-	311		-	= :		-		-
																																			•										
			7	303	608	303	303	303	303	6	40	306	908	309	310	37.0	 	Ξ	=======================================	312	31.2	_	_	_	_		-		<b></b>		7 -		-	٠,	= =	-	- E	11.	3:1	=	= :	~ .	- 0 - E		310
				•	•	•	*	m	•	177	0	^	<b>~</b>	80	~	0	r	•	•	~	<b>r</b> ->		•	-	17	~	~	Ξ.	~ .	~ (			~	•	•						<b>.</b>				
			0	303	303	303	303	303	93	303	3.5	908	808	309	3 10		=======================================	=	312	312	52	315	312	312	312	312	315	315	312	3 12	2 1 2	312	Ξ	= :	3 2 2		311	-	_	-	= :			310	-
					و		٠								m		r.																		• •						•			(ما	
			•	302	302	302	302	302	302	302	303	30.5	20	80	303	_ _	20	Ξ	=	Ξ	=:	312	Ξ	111	Ξ		=======================================																2 -	910	310
																																			• •								<b>.</b>	מו נ	~
			8	302	305	302	302	302	302	305	304	307	309	310	310	=	=	=	312	312	315	315	312	311	312	312	~	335	-	~ .			-	~ .	311		-	-	-	-				• -	Ä
							~				m	^	٠	-	~	<b>1</b> 7	-	•	•	~	•	>	-	0	•	0	•	•			٠				• •								> ~		
			~	302	6	0	•	•	0	6					309														٠.		1 2	-	_	~ .	311	311	311	311	311		= :		• -	3 10	-
															~									ď	-	-									• •										
			•	90	<b>*</b> 0 E	304	304	304	0.00	10	303	308	909	910	=======================================	33	3 2	2	2	33		313	31.3	313							2 5				215		-	-		-					
				•	•	0	•	•	•	•	0	•	-	•	۲-		•	~	•	-	~	~	~	-	•	•	•	•	•			۰.					17	*	,	-	~ .	~ •			•
			r		*	304	0.0	*0	*	*	5	600	80	60	310	Ξ	Ξ	12	12	112	22	312	112	112	312	311	311	312	= :	= :	===	=======================================	311	= :	116		=======================================	311	311	=======================================	= :		2 =	33	311
=							en.	•		m	4	•	-	*		N	œ	-	m	m	r	٠	٠	•	•	•	•	•	•	• •	30	~	-	• •	•	•	•	~	•		•	•	• -		~
50			•	•	3	5	70	5	3	•	2	•	•	_	11	2	12	=	=	Ξ	=	2	-	-	_	~	~	~	~			•	-	-	312	•	•	•	-	-	-			•	-
5 2				•	•	m	*	•							N			N.	'n	•	۲.,	n	٠	~	٠															٠			D P		
, H	•		m	ò	ė	ò	•	ė	0.4	ė.	•	•	•	•	_	-	_	_	_	-	•	~	-	-	~	_	_	-	-		-	•	-	-	312	• -	•	-	~	375	33	2 .	3 5	312	311
×	֡֝֞֝֟֝֟֝֝֟֝֟֝֟֝֓֓֓֓֟֝֝֡֟֝֓֓֓֓֓֡֟֝			•	•	•	57	•							F7			•			٠,	ur.	٠	٠	m.	m	₹.	₹.	<b>+</b> 1	7	• -	-	•	•	•			~	•	•	-:	٠. ٠	20		•
=			~	Ö	3	0	304	Ö	•	•	100	•	ò	_	311	-	-	_	_	_	_	_	-	-	~	~	-	-	-	<b>-</b> .	٠.	-	~	<b>~</b> .	312		-	~	-	-	<b>-</b> .		-		-
- 1	5 4			•					•	n	٠	•	m	'n	so.		er.	<b>.</b>	•	~	•	m	m,	'n	Ŋ	m	m	N.	~·	<del>-</del> -	- 0	0	•	٠, ١	<b>*</b>		•	•	•	m	٠,		•		~
	ט פ	0	~	304	304	304	304	304	304	304	303	308	309	310	31.1	312	315	31.2	313	313	33	313	313	313	313	313	313	3.3	E :	313	7 17	313	312	312	315	312	312	312	312	312	315	312	7	115	311
2 -																																													
2			_	٠	m	_	m			m	m	_	<b></b>	_	~		_	٥.	-		•		_	۰	۰	~		m	<b>.</b>	N 4			_	m .	<b>-</b> .				_	_	~ .	• •		, m	
	1 4		8 4 8																																651										
8 .			Ξ	-			-	-	_	-	-	_	-	-	_	_	_	-	_	-		-	-	-	-	-	-	-			-	. –	-	-	-	• -	-	-	-					• -	
E :		!	ŝ					•	٠	ب	se,		'n	•	ķ	~	٠,	•	۰	œ.	۸-	'n	m	•	~.	m	Ŋ	•	۰. ۱	n c	4 6		•	•	• •		~	so.	•	m	<del>-</del> •	o, r			
		; -	9 9 6	:	•	•	•	•	236	5 9 6	303	292	5 9 4	393	392	3	53	2 30	290	290	6	60.2	682	588	2 3 3	5 8	::	5.5	287	287	786	982	5 8 6	586	216	2	58.2	213	282	512	293	2 2 2 2			:
- 0	2.		×							_	_	_	_	_	_	_			_	_			_	_	_	_	_	_											_	_			_		
			-	•	:	:	:								2														-						00.4										•
•	_		Ę	'n	Ŧ	ņ	~																							-		_	-	-									-	: =	33
		-	2	•	•	•	•	•												•			-	-					•	- •		•	•				•		•		•				•

Table 10B - Scaling Run 201, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle (Continued)



ble 10C - Scaling Run 202, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle

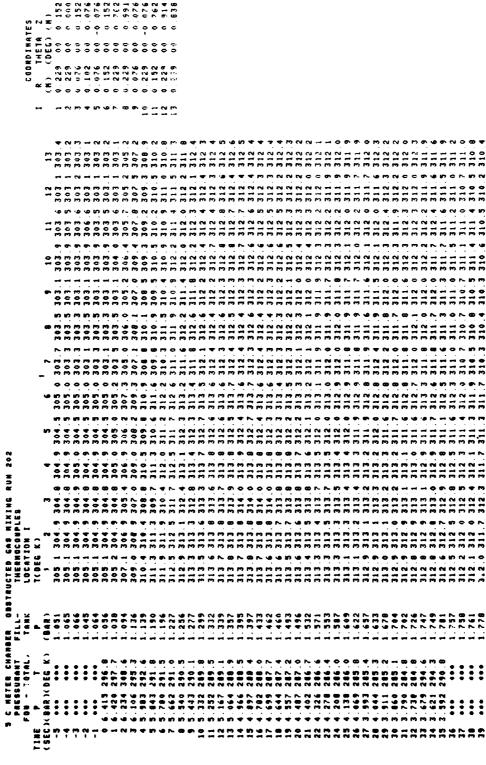


Table 10C - Scaling Run 202, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle (Continued)

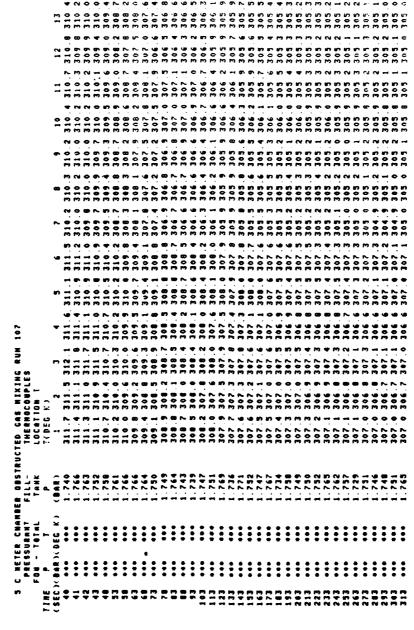


Table 10D - Scaling Run 203, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle

### Company	METER Descie	• -		# E	1	2														
Color   Colo	101 - 4	TAT	0 C A T	=	:												000	3 C	4	
10   10   10   10   10   10   10   10	_	•	OEG	Ç														1341		
100   100	BAR ) OEG	<b>.</b>	_			•		٠		•	6	10	=		13		_	43	×	
100   100	:	-		e :	•		# 0 P		•			•	<b>L</b>	30	304		$\sim$			~
10   10   10   10   10   10   10   10	•	-		n :	S	90	0		0	m	···	0	 m	30	303	~	r)			=
	•	-			9	000	e M	··.	•	m	~	•	 	8	303	•	φ			e1
	•			, 0 (	•		000	r 1	•	M	m r	Ö,	I	0 . m r	E 0 F	<b>47</b> 1				. و
10   10   10   10   10   10   10   10	791 107	•			: .	,		٠,			. ,	- 1	٠,	- 1	- 1	n ·	٠.			. ء
	163 638		^	P #		0 0		n .	- r	7	~ .	•	303	9	30.0		- •			~
10		-		7 0		7 6	0 0		3 6	2 6		•	7 6	7 1	7 6	٠.	~ .			٠.
### 52					,					•				2	2		4			-
25. 22. 7. 1118	083 295	_	-	_	۰	306	308	6	ê	Ċ	_	308	30	0	F.		=			
## 12	. 956 292.	_	•			310	309		309	310	•	309	Ö	÷	60 M	4	C/I			٠
7.75 & 200. 9   1.205   312. 2   312. 1   311. 6   312. 6   311. 6   311. 5   311. 1   311. 5   311. 5   311. 6   312. 6	.889 291.	_	_	_		=	310	_	310	311	•	=	۰	3	310					C.
127 289 1128 2112 2112 2112 2113 4 312 7 313 4 312 7 313 5 312 7 311 5 311 7 312 6 312 7 312 7 312 7 312 7 313 4 312 7 313 4 312 7 313 4 312 7 313 4 312 7 313 4 312 7 313 4 312 7 313 4 312 7 313 6 312 7 3	. 276 290.	1.2	~	~	_	315	311	~	310	311	0	31	_		310		C			•
127 290 0 1.235 111 3 111 4 112 7 111 6 112 6 111 5 112 0 112 5 112 0 112 2 112 0 112 2 112 0 112 2 112 0 112 2 112 0 112 2 112 0 11	.633 290	- 5	~	~	~	313	312		311	312	-	311	311		311		^1			9
### 12   289   11   280   11   2   21   2   21   2   21   2   2	. 527 290	1.2	313 3	_	~	313	312	m	311	312	_	31	~	3	312					
137   288   4   130   313   8   313   8   313   9   312   9   312   8   312   8   312   9   312   6   312   9   31	427 289	1.2	313 5	_	m	313	312	•	315	312	_	31	٠	5	312					
243 289 0 1 312	.337 289	1.3	~			313	312	m	317	312	312	~	~	31	312					
143 286 8 1344 314 314 313 9 314 0 313 8 314 1 312 6 313 9 312 6 312 9 312 2 9 312 9 312 0 312 9 312 0 314 1 314 2 314 2 314 2 313 9 312 6 312 9 312 6 312 9 312 0 312 9 312 0 314 1 314 2 314 2 314 2 313 9 312 6 312 9 312 6 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 314 1 312 1 312 1 312 1 312 1 312 0 312 0 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 9 312 0 312 0 312 9 312 0	243 289	1.3	- P	_	m	314	312	m	312	312	312	3	~	3	312					
9.62 2.88 4 1.376 314 0 314 1 314 2 312 6 313 9 312 6 312 9 312 6 312 9 312 7 312 6 312 9 312 6 312 9 312 6 312 9 314 1 314 1 314 1 314 1 312 8 312 6 312 8 312 6 312 9 312 6 312 9 312 6 312 9 312 6 312 9 312 6 312 9 312 6 312 9 312 6 312 9 312 6 312 9 312 9 314 1 314 2 314 2 313 8 312 6 312 6 312 6 312 9 312 6 312 9 312 6 312 9 314 1 314 2 314 1 314 2 312 8 312 6 312 6 312 6 312 9 312 6 312 9 314 1 314 2 314 1 312 8 312 6 312 6 312 6 312 9 312 9 312 6 312 9 312 6 312 9 312 6 312 9 312 6 312 9 312 6 312 9 314 1 314 2 314 1 312 8 312 6 312 9 312 6 312 9 312 6 312 9 312 6 312 9 314 1 314 2 314 1 312 9 312 6 312 9	163 288			_	-	Ħ	. ~	m	312	312	312	E		2	312					
959 288 1 1374 314 0 314 1 314 2 312 6 313 8 312 7 312 6 312 3 312 0 312 9 312 6 312 6 312 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	. 042 288			_		Ä	. ~		312	312	315	m			312					
18.5   28.7   21.4   21.4   21.4   21.4   21.5   21.2   21.2   21.2   21.2   21.2   21.2   21.3   21.3   21.2   21.3   21.2   21.3	.959 288	- 3	-	314.1		Ë	~		312	312	312	-	~	23	312					
74 287 6 1.434 313 9 314 1 314 2 314 1 312 4 313 8 312 6 312 6 312 4 312 8 312 8 312 8 312 8 312 7 5 5 287 3 1 455 3 313 9 314 1 314 2 314 1 312 2 314 1 312 8 312 7 312 8 312 4 312 8 312 8 312 4 312 8 313 8 313 8 313 8 312 8 311	858 247	-	-	314 1		Ë	~		31	ď	312	***	~	E	312					
706 247 3 1.485 313 9 314 1 314 2 314 1 312 3 313 8 312 4 312 5 312 4 312 9 312 9 312 8 312 4 312 6 312 6 312 9 312 8 313 8 31	774 287		m			3	312.4	m	~	312	==	-	~	33	312					
6.2 2.6 6 9 1 467 313 8 313 9 314 2 314 0 312 3 313 8 312 4 312 8 312 8 312 8 313 0 313 0 312 8 313 0 312 8 313 0 313 8 313 0 313 8 313 0 313 8 313 0 313 8 313 0 312 8 312 3 312 3 312 3 312 7 312 6 312 3 312 3 312 3 312 3 312 7 312 6 312 3 312 3 312 3 312 7 312 6 313 9 313 9 313 9 313 9 312 7 312 8 312 9 312 7 312 6 312 9 313 8 313 9 313 9 312 7 312 8 312 7 312 6 313 9 313 9 313 9 313 9 312 7 312 8 312 7 312 6 313 9 313 9 313 9 313 7 312 7 312 2 312 7 312 6 312 9 313 6 313 9 313 9 312 7 312 2 312 7 312 2 312 7 312 8 312 3 312 7 312 8 312 9 313 9 313 9 313 9 313 9 313 7 312 2 312 7 312 2 312 7 312 8 312 9 313 9 313 9 313 9 313 9 312 7 312 2 312 7 312 2 312 7 311 8 312 7 311 8 312 7 311 8 312 7 311 8 312 7 311 8 312 7 311 8 312 7 311 8 312 7 311 8 312 7 311 8 312 7 311 8 312 7 311 8 312 7 311 8 312 7 311 8 312 7 311 8 311 8 312 7 311 8 311 7 311 7 311 8 311 7 311 7 311 7 311 7 311 8 311 7	706 287	-				Ē	312.7	Ξ. P	~	312	312	31	ď	3	312					
544 286 7 1 491 313 8 313 8 314 0 313 8 312 3 312 7 312 6 312 8 312 2 312 13 312 8 312 7 313 8 313 9 312 13 313 7 313 8 313 9 312 13 312 3 312 13 312 2 312 2 312 2 312 13 312 13 312 2 313 6 313 8 313 9 312 2 313 3 312 3 312 2 31	286	-	_		_	7	m		n.	312	315	5	CV.	m	312					
462 286 6 1520 313 8 313 8 313 9 312 4 313 6 312 3 312 4 312 7 312 2 312 2 312 7 312 6 312 4 312 3 312 3 312 2 312 2 312 6 312 4 312 3 312 3 312 2 312 2 312 6 313 7 313 9 313 8 312 6 313 7 313 8 312 8 313 6 313 7 312 3 312 2 312 2 312 2 312 6 312 7 313 8 313 8 313 8 312 8 312 8 312 2 312 2 312 6 312 6 312 7 313 8 313 8 312 8 312 8 312 8 312 2 312 2 312 6 312 6 312 6 312 7 312 8 313 8 313 8 313 8 313 8 313 8 313 8 313 8 313 8 313 8 311	<b>316</b>	<del>*</del> .	 		_	313	Ë	m	~	312	312	3	C.	F	315					
286         5         1599         313         6         312         2         312         2         312         2         312         6         312         6         312         6         312         6         312         6         312         6         312         6         312         6         312         6         312         6         312         6         312         6         312         6         3	286		m		Ţ	313	3		~	312	315	=	~	3	312					
237 266 2         1 369         313 6 313 7 313 8 313 8 312 2 313 4 312 3 312 2 312 6 312 6 312 6 312 6 312 6 313 8 313 8 313 8 313 6 313 8 312 2 312 2 312 2 312 6 312 7 312 6 313 8 313 8 313 8 313 7 312 1 312 3 312 2 312 6 312 6 313 8 313 8 313 7 312 1 312 1 312 0 312 6 312 6 313 6 313 8 313 7 312 7 312 1 312 0 312 1 312 6 312 6 313 6 313 6 313 7 312 1 312 0 312 1 312 6 312 6 312 6 313 6 313 6 313 6 313 7 312 1 312 0 312 1 312 6 312 6 312 6 313 6 313 6 313 6 313 7 312 1 312 1 312 1 312 6 312 6 312 6 313 6 313 6 313 6 313 6 312 6 312 7 312 1 312 6 312 7 312 1 312 6 313 7 312 1 312 7 312 1 312 6 312 6 312 7 312 1 312 6 312 6 312 7 312 7 312 1 312 7	386	 	m		m	313	312	-: -:	~	312	312	3	ď	3	312					
267 266 0 1.567 313 6 313 6 313 8 313 8 312 4 312 4 312 2 312 2 312 2 312 2 312 2 312 2 312 3 312 1 312 2 312 2 312 3 312 1 312 2 312 2 312 3 312 1 312 2 312 3 312 1 312 2 312 3 312 1 312 2 312 3 312 1 312 2 312 1 312 0 312 4 312 3 312 1 312 2 312 1 312 0 312 4 312 3 312 1 312 2 312 1 312 2 312 4 312 3 313 4 313 6 313 7 312 1 312 2 312 1 312 2 311 6 312 3 312 1 312 3 312 1 312 2 312 1 312 3 312 1 312 3 313 4 313 6 313 6 313 6 313 7 312 2 312 1 312 2 311 6 312 2 312 1 312 3 312 3 312 1 312 2 312 3 312 1 312 2 313 6 312 6 312 1 312 2 312 1 312 2 312 2 312 1 312 2 312 2 312 1 312 2 312 3 312 2 312 3 312 3 311 3 311 3 311 3 311 3 311 3 311 3 311 3 31	337 286	_			m	333	312	m	312	312	312	Ē	ď		312					
156   285   5   594   313   5   313   6   313   8   313   7   312   2   312   2   312   6   312   6   313   6   313   6   313   7   312   2   312   2   312   6   312   3   31	.267 286	-	 m	m	m	313	312	PB	312	312	312	312	312		312					
126 285 6 1.616 313 4 313 6 313 7 312 3 312 1 312 2 312 0 312 0 312 4 312 3 312 1 312 6 525 2 1 642 313 4 313 6 313 6 312 1 313 3 312 1 312 2 312 0 312 3 312 1 312 3 311 3 311 3 311 3 311 3 313 3 313 3 313 3 312 3 311 4 311 3 31	190 285	-	-	m	m	11	315	Les	312	315	312	312	112	5	317					
969 268; 2 1 612 313 4 313 5 313 6 313 6 312 2 312 1 312 2 311 9 312 3 312 0 312 0 312 2 312 0 312 2 312 0 312 2 312 0 312 2 312 0 312 2 312 0 312 2 312 0 312 2 312 0 312 2 312 0 312 2 312 0 312 2 313 3 313 4 313 6 312 1 312 0 312 0 312 1 312 2 311 8 312 1 312 2 312 0 312 2 313 3 313 4 313 6 312 0 312 0 312 0 311 0 312 2 311 0 3	126 28	-	_	_		313	31	m	31	ä	312	33	~	3.1	315					
989 268 2 1 649 313 3 313 4 313 6 313 5 311 9 313 3 312 1 312 0 312 1 312 3 312 3 312 3 312 1 312 2 313 2 313 2 313 4 311 7 313 1 312 0 311 7 312 2 312 3 312 3 312 3 312 3 312 3 313 4 312 2 313 6 312 0 311 7 312 0 311 7 312 2 312 2 311 8 312 7 2 31 9 311 9 311 7 311 9 312 2 313 9 312 7 7 8 2 8 4 6 1 7 2 8 1 313 2 313 3 313 7 311 8 311 8 312 1 312 1 312 1 312 3 313 3 313 3 313 3 313 7 311 8 313 7 311 8 312 1 312 1 312 1 312 1 313 3 313 3 313 3 313 7 311 8 311 7 311 8 312 1 312 1 312 1 313 3 313 3 313 2 311 8 311 7 311 8 311 8 311 9 311 8 311 8 311 8 311 8 311 8 311 9 311 8 311 9 311 8 311 9 311 8 311 9 311 8 311 9 311 8 311 9 311 8 311 9 311 9 311 8 311 9 31	060 285	-	313		-	23	312	m	3	~	31	E	~	E	312					
931 285 2 1 642 313 3 313 4 313 6 313 4 311 7 313 1 312 0 312 0 311 7 312 2 312 2 311 8 312 2 312 2 313 3 312 3 313 3 313 4 311 8 312 3 312 0 311 7 312 2 312 2 311 8 312 2 312 2 313 3 312 3 312 3 313 2 313 3 313 3 313 4 313 4 312 8 313 1 311 9 311 9 311 9 312 3 312 2 312 3 312 2 311 8 312 3 312 2 312 3 312 3 312 3 312 3 313 7 311 7 311 8 311 7 311 6 312 1 312 3 312 0 311 7 3 311 6 312 1 312 3 312 3 313 3 313 3 313 2 311 7 311 7 311 7 311 5 312 1 312 3 313 3 313 3 313 2 313 6 313 7 311 7 311 7 311 5 312 1 313 3 311 6 311 6 311 6 311 6 311 6 311 9	989 265	•	313.3		313.6	•	311	<u>.</u>	312	312	312	31	~	5	315					
884 284 8 1.681 313 2 313 3 313 4 312 4 312 0 312 0 311 9 311 9 312 2 312 2 313 4 312 7 312 3 312 2 313 9 312 2 313 9 312 2 313 9 312 2 313 9 313 9 313 1 313 9 312 1 313 9 313 1 313 9 312 1 313 9 313 1 313 9 313 1 313 9 313 1 313 9 313 1 313 9 313 1 313 9 313 1 313 9 313 1 313 9 313 1 313 9 313 9 313 7 311 7 311 6 312 2 312 2 312 2 313 7 311 1 7 312 1 313 9 313 1 313 3 313 2 311 6 312 9 311 7 311 7 311 5 312 1 313 1 313 1 313 2 313 2 311 6 312 7 311 7 311 5 312 1 313 9 313 1 313 1 313 1 313 1 313 1 313 2 313 2 311 6 312 7 311 7 311 5 311 9	931 265	-	313 3		313	•	31	313.1	~	312	31	m	~		312					
10.27         284         5         1.693         313         2 313         4 313         4 312         6 312         9 311         7 311         8 311         7 311         8 311         7 311         8 311         7 311         8 312         3 312         3 311         9 313         3 311         9 313         3 311         9 313         3 311         9 311         7 311         8 312         1 312         3 311         9 311 </td <td>. 884 284</td> <td>-</td> <td>313.2</td> <td>-</td> <td>3</td> <td>313 4</td> <td>311</td> <td>3130</td> <td>~</td> <td>311</td> <td></td> <td>Ë</td> <td>~</td> <td></td> <td>315</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>	. 884 284	-	313.2	-	3	313 4	311	3130	~	311		Ë	~		315					
76 204 4 1.728 313.1 313.3 313.4 313 3 311 9 313.1 311.9 311.7 311.6 312.2 312.0 311.7 311.8 214.2 312.2 312.0 311.7 311.8 312.2 312.0 311.7 311.8 312.2 312.0 311.7 311.8 312.8 313.3 313	127 214	7.6	313 2	_	E	=	31	313.1	_	311	31.1	3	œ		311					
210 284.3   1.726   313.1 313.3 313.4 313.3 311 9 312.9 311.7 311.8 311.6 312.1 312.0 311.7 311.8 312.1 312.0 311.7 311.8 312.1 313.1 313.3 313.2 311.6 312.9 311.7 311.7 311.7 311.5 312.1 313.1 313.3 313.3 313.2 311.6 311.6 311.6 311.6 311.6 311.9 311.9 311.6 311.6 311.6 311.9 311.9 311.9 311.9 311.0 31	765 204	-	313.1		313	_	33	313.1	_	311	311	31	œ		311					
654 294 1 1.736 313 1313 3 313 2 311 6 312 9 311.7 311.7 311.5 312 1 311.9 311.6 311.9 311.5 311.6 311.9 311.6 311.9 311.6 311.9 311.0 311.6 311.9 311.0 311.6 311.9 311.0 311.6 311.0 311	710 284		313.1		313.4	_	311	312.9	_	311	311	_	N		311					
561 291 9 1.760 312 9 312 9 313 2 313 2 311 9 312 8 311 6 311 6 311 6 311 9 311 9 311 6 311 6 312 9 312 9 312 9 313 1 313 1 311 1 312 8 312 0 311 5 311 9 311 9 311 6 311 6 311 9 311 3 311 9 311 3 311 9 311 9 311 3 311 9 312 9 31	654 294	1.7	313 1			313	311	~	_	311	311		_		311					
561 291.9 1.769 312.9 312.9 313.1 313 1 311.1 312.6 312.0 311.5 311.5 311.9 311.9 311.5 311.1 311.0 000 000 000 000 000 000 000 000 000	.617 293.	- 1	313 1	313 2	٠.	313		312 8	_	311	311	Ë			311					
•• ••• 1,783 312.8 312.9 313.1 312 9 311.6 312.6 311.4 311.1 311.2 311.7 311.5 311 1 311. •• ••• 1,772 312.3 312.9 312.6 311.6 312.3 311.1 311.0 311.0 311.9 311.3 311.0 311.0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	581 291	9 1.7	312.9		313		311.1	_	~	311	31.1	311	31.1		311					
•• ••• 11.772 312.9 312.9 312.6 312.6 312.3 311.1 311.0 311.9 311.9 311.3 311.0 311. •• ••• 1794 312.3 312.2 312.2 311.6 312.1 310.8 310.9 310.7 311.1 311.0 310.6 310. •• ••• 1.780 312.0 312.9 311.9 311.8 312.0 310.6 310.6 310.0 310.9 310.3 310.3	:	-	312.0	~	313.1	7	311	_	_	311	311		11		311					
•• ••• 1,754 312 3 312,2 312,7 312 3 311 6 312,1 310 8 310 9 310 7 311 1 311 0 310 6 310 6 4 6 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	:	7	312.5	~	312 9	~	311	_	_	311	=======================================		11		311					
1.780 312 0 312 0 312 0 311 8 311 8 312 0 310 6 310 6 310 6 310 0 310 0 310 0 310	:	1.7	312 3		312.7	-	Ξ	_	-	310	310	_	311		310					
	:	7	312 0		312	-	_		~	310	310	-	310		310					

Table 10D - Scaling Run 203, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle (Continued)

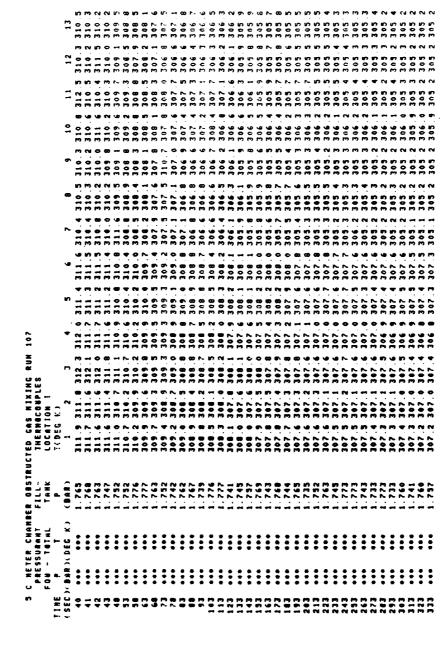
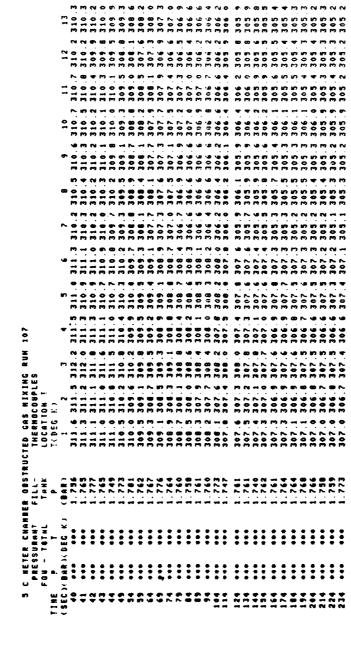


Table 10E - Scaling Run 204, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle

	2 2 3 4 4 4 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5																		1	
	• •	TOTALA	TER	LOCATI	- -													3	0801#8	16.5
	- }	-		9	$\overline{}$												<b>-</b>	œ	THETA	
	X 888 X	9 6		<b></b> ,	~ .	m ;	• ;	,	•	~ ;	<b>60</b> (	<b>د</b> ا	2 :	= ;	15	13		<u>.</u>	9	£ :
7					٠.					202	202	500	303	50.5		303	-• •	2 6		- 4
P P	:	:	190		: _	. 40	700		9 6			, ,	9 6	2 6	7 0	7 6	<b>v</b> ~	2 0	9 9	
ņ					: _:	304	30	906	304	303	363	EOE	300	9 0	303	0 E	, 4	. =		
-	*		1.034			304	304	304	304	200	303	303	303	303	303	303	· r	6		.1
•	6.391	36		÷	_:	304	304	304	304	303	305	303	303	303	303	303	œ,			-
-	0	Ē	•	+	_:	304	304	304	304	303	303	303	303	303	303	303	~	22		2
~	Ē	<b>.</b>		r	_	304	E 0 19	305	303	303.	304	304	305	304	304	304	œ	22		6
~	6 . 142	9.0	1.122	~	ď	306	107	307	308	306.	307	306.	307	306	306	306	•	6		0.7
•	6	92		•	_	307	60:	308	310	307	308	302	308	308	307	3.07		6		0.7
'n	•	5				308	017	309	310	308	310	308	309	311	309	309		1.5		٠.
•	5. 132	290.6				309	317	310	311	·	311	309	310	310	310.	310	1.2	2		9.1
~	~	2		'n	.:	-	315	311	315	310	311	310	311	311	311	310		53		83
•	5.584	<u>.</u>		'n.	<u>.</u>	, .	312	311	312	311	312	=	311	311	311	317				
•		2		N 1		312	E :	112	315	311	312	11	311	315	311	317				
≘ :	•	2		m 1		313	313	312	313	312	312		312	315	312	315				
= :	2.310		٠	m		313	E :	312	313	312	315	2 .	312	315	312	312				
≃ :	٠	288.1		m i	_	313	25.0	312	313	312	315	315	312	315	315	315				
<u> </u>	7	2		m	_	3	313	312	313	312	312	315	312	315	312	315				
7	٠.					313	E :	312	313	312	315	31.2	312	315	315	315				
13				<b>m</b> (		314		315	313	312	315	312	312	312	312	312				
<b>9</b>	5	9	•	M	~	3.4	2	312	313	315	315	315	315	315	315	315				
17		٠	1.428	ا وما		313		315	313	77	315	315	315	315	315	312				
= :	3	2		, ,	<u>.</u>	313	m (	312	E .	315	315	312	312	315	312	312				
61		2		m 1	_	313	P (	312	313	315	315	7	312	315	312	315				
50		285.9				313	E .	315	313	315	315	315	312	312	312	315				
21	4					313		315	313	315	315	315	315	315	312	315				
7			•			313	7	311	315	312	312	31.2	312	315	312	315				
5.5	7	2				313	333	311	312	312	315	112	315	2 1	315	315				
* *		9.00		,	<b>-</b> .	313	-	313	5	31.5	315	315	312	315	215	315				
2 2				, ,		2 2	7 -	1	21.5	21.5	212		315	2		215				
2	9	*	1.622	. ~		313	313	311	312	311	315	311	312	312	311	311				
82	•	-		~	~	313	313	311	312	311	312	311	312	312	311	311				
29	•	÷	1 636	ď	_	313	313	311	312	311	312	31.1	312.	312	311	311				
10	•	Ξ		ď	÷	313	312	311	312	311	311	311	312.	312	311	311				
31	_		1.697	ď	~	313	312.	311	312	311	311	311	311	312.	311	311				
7	^		1.721	'n	ĸ.	313	312	311	312	311		311	311	311	311	311				
13	7.7		1.721	~	ĸ.	313	312.	311	312	311	311	311	311	31.1	311	311				
*	5		1.757	~	ď	313	312	311	315	311	311	311	311	311	311	311				
20	3	293.2	1.759	ď	Ċ	313	312	311	315	3	_	311	311.	311	311	311				
9			1.765	œ.		313	312	311	315			=======================================	311	311	311	317				
37	•	ē	1.789	N I	~	312	312	311	315	m		3	311	31	311	33				
<b>*</b> •	•	:	1.762	312	312	0 312.7	312	311	31.5	310.6	310.9	910	311.1		310	310 9				

Table 10E - Scaling Run 204, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle (Continued)



Fable 10F - Scaling Run 205, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle

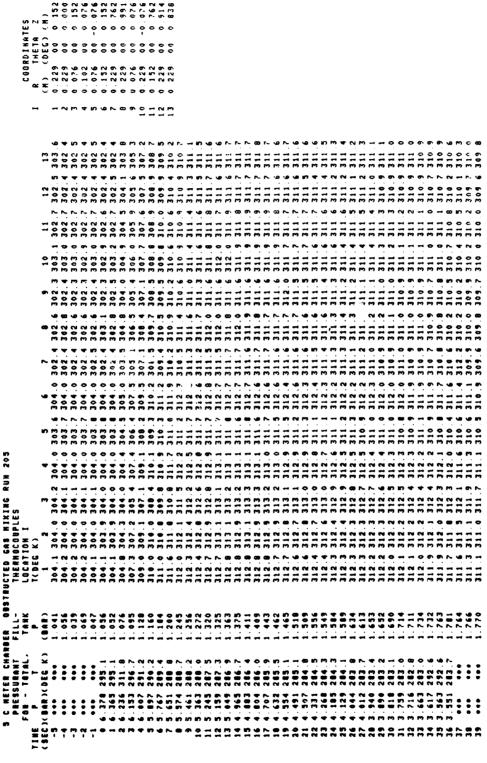


Table 10F - Scaling Run 205, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle (Continued)

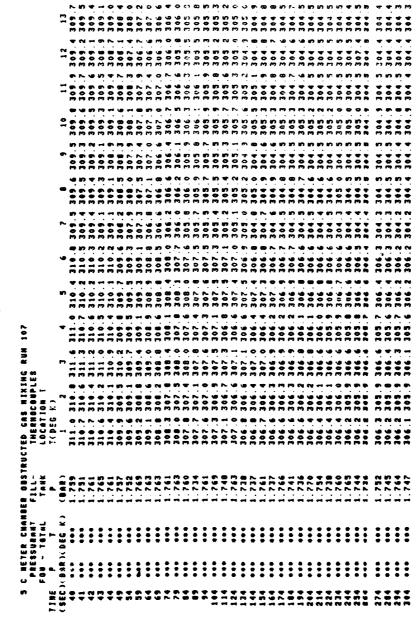


Table 10G - Scaling Run 206, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle

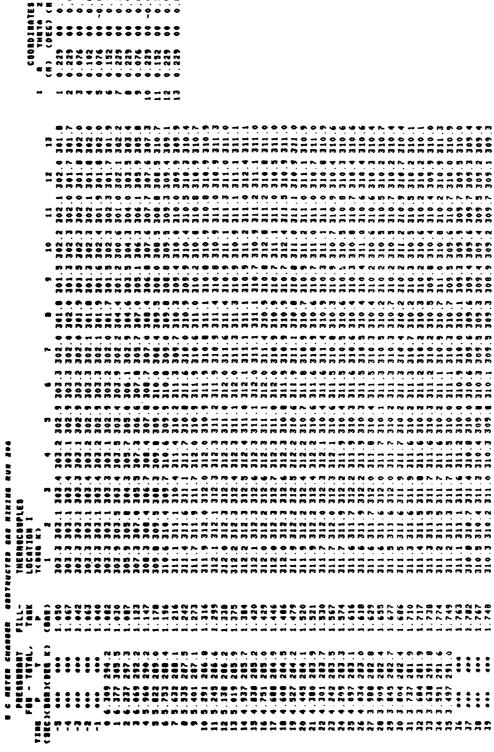


Table 10G — Scaling Run 206, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle (Continued)

, <b>-</b>		F111-	TRESCO	OMPLES												
2	# - TOTAL	# E L	1.004110	-												
	-	•	7 050 %	_												
SEC >< 0	DAR NO DEC KO	CBAR		~	E	•	m	•	~	•		•	9			
•		1.778	•	_	10.8	310.1		309	8 309	_	•	8.8	308.9			•
•	:	1.763	•	_	10.6	310.0		309	6 309	_	,	7.80	308.8			~
	:	1.771	~		10.3	309.7		309	5 304	~	~	8.5	308.7			•
	:	1.758	ĸ	_	10.2	309.7		309	5 308		•	B. B.	308.6			N
		1.755	~	_	9.60	309.3		309.	802 0		-4	7.7	307.9			٠
 E	_	1.755	•	_	1.60	308.9		308	7 307	_	m	0.2	307.6			•
		1.740	~	~	308.8	308.7		308	4 307			2.90	307.1	307.1	1 306	6.7 306
*** E		1.746	•	-	4.80	308.2		308	906 0		•	6.5	306.6			•
	_	1.763	-	_	1 80	367.8		307	908 8		-	0.90	306.2			٠
Ī		1.741	8	_	8 20	307.5	307	307	4 305	•	•	9.2	305.			n
. R.	•••	1. 719	-	_	4. 4	307 1	307	307	0 303		m		305.7			•
3		1.770	-		1.70	306.8	307.1	306	1 303	_	۰	55.3	305.			•
*** 88		1.753	•		0.7	306.6	307.	306	8 303	•	m		305.	305		•
m		1.745	•	_	6.9	306.6	306.	306.	7 305		-	9.0	305.3	303		•
103		1.752	•	~	8.90	306.4	306.	306	9 304	•	•	9.7	305.	302		~
		1.769	•	_	9 90	306.1	306.	306	4 304	~		24.5	305.2			
123 ***	:	1.751	~	_	1 90	305.9	306 (	306	2 304		m	6.40	304.			
		1.753	-	-	4.90	305.9	306.1	306	_		m	2.10	304.1	304		•
		1.735	•		06.2	305.8		306	_	-	m	4.2	304.6	304		7
		1.748	•		96.2	105.7		305	_	~	N	7.7		6 304		~
		1.749	•		1.90	305.6		303	_		_	0.7	304	3 304		m
		1.74	•		96.2	303.5		305	_	•	•	93.9	304	304		•
		1.762	•	_	1.90	305.5		305	_		•	93.9	304	304		•
*** E		1.769	•	_	306.1	305.4	306.	305	_		۰	93.9	304	304		•
•		1.740	۲.	-	0.90	305.3	306	303	_	-	•	93.9	304	304		•
•		1.736	~	-	0.9	303.3	305	305	_	•	•	93.9	304.	304		•
		1.763	~	-	62.9	303.3	305.1	305	_			8.8		304		•
233 ***		1.768	•	-	62.9	303.2		303	_	•	•	8 . 2		304		•
		1.735	II,	~	03.8	305.1	305.7	305	_			8.20	304.	303		•
		1.739	n	~	03.7	105.1	305	303	_	•	•	93.8	304.	304	0 30	•
	-	1.744	n	-	93.7	305.1	305	305	_	•		93.8			8 30	80
11. E	-	1.728	m	~	05.7	305.1	305	305	_	_		8.60	304.	303	9 30	•
	-	1.744	<b>m</b>	~	45.7	364.9	305	305	_	_		7.50	304	303	9 30	•
3	::	1,744	305.2.30	305.1 3	305.5	304.9	305	305.4	4 303.	. 1 313.	•	303.7	304	303	8 303	3.8 303
363 **	*** ***	1.747	N	~	03.4	305.1	305	303	_		~	33.6	304.	303	8 30	•
	***	1714	•			400	206	300	_		,	,		. 45		

Table 10H - Scaling Run 207, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle

100 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		F11.1-		168											1	
Column	- ¥	١.												·	2 :	Ξ
	- 2				•	4	•	٠	•			•		* *	E¢	•
	,	: •	30	363.1	2.9 30	9.	P	91.5	. 2 3	•	9 30	96		6	<u> </u>	- 0
100   100		•	3.1.30	303.1	0.0	8	8	91.5	2.2		30	m		8		
1,000   1,00		1.049	3.1 30	303.1	1.0 30	9	ě	01.5	1.23	6	1.6 30	30		0	•	•
1,000   1,00		•	3.1 302	9 303.1	2.9 30	9.	30	6.10	1.23	6 . 1	1.6 30	3 30		-	~	•
100   100		٠.	3.0 30	303.1	2.9 30	6 30	301	S. 10	1.2 3	1.9	1.6 30	. a 30	_	0.0	9	0
1	_	٠.	3.1.30	303.1	2.9 30	6 30	301	01.3	1.23	9.	1.6 30	3 30	_	-	~	•
10	_	•	3.1.30	303.1	3.0 30	90	301	02.4	1.93	۲.	2.1 30	96 9	_	0.5	•	0
\$ 22.2 2.1	_	٠.	1.8 30	303.3	1. S 30	. 0 30	303	4.40	3.4 3	7	3.8 30	4 30	_	9.5	6	0
5 9 9 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	_	٣.	ĕ ~ 9	304.9	6.5 30	9 30	305	E . 90	5.3 3	6.5	5.8 30	4 30	_	0.0	9	Ö
5. 79 8. 28 8 6 1.173 10.0 10.0 10.0 10.0 10.0 10.0 10.0 10.	•	=	W	306.4	. w 30	. 6 30	ě	1.80	6.63	~	7.1 30	. 1 30	-	0.2	•	0
5 6 6 2 2 7 7 1 1 1 9 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		7	0.0	307.6	9.2 30	3 30	307	0.00	7.83	Ŧ.	B. 5 30	30		7.	~	•
5 6 6 6 2 6 7 7 1 1 2 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1			0.0 31	308 8	0.030	1 3 T	9	69.7	8.7.3		9.1 30	1 30	-	0.5		•
5 77 2 2 6 7 7 1 2 7 7 110 9 311 1 310 2 310 1 3 311 1 300 5 7 310 5 310 0 3 310 2 310 0 0 309 3 300 3 300 3 300 3 300 3 310 0	-	2	9.6	8.61	D. 6 31		ø	8 60	9.23	<b>.</b>	9.5 30	3 30	-		•	ò
5. 240 286. 1 1 220		5	0.9 31	10.2	1.0 31	3 31	309	10.2	9.7.3	6	0.030	9 30	•			
5.273 256.4   1.333   311.6   311.6   311.6   310.6   311.6   310.7   310.4	-	5	1.2 31	311.0	1.4 31	E + 3	310	10.5	m 0.0	7.	0.2 31	. 2 31	~			
5.165 266.1 1 320 311.6 311.6 311.6 311.7 312.9 311.9 310.6 311.6 310.7 310.6		2	1.4 31	311.6	1.6 31	.6 31	<u></u>	10.7	E .	▼.	0.5 31	. 4 31	₹.			
5.105 285 8 1.333 311.6 311.6 311.6 310.6 310.6 310.7 310.7 310.6 310.7 310.7 310.6		~ :	1.6 31	311.6	. 7 31	9	310	٠.	m m	•	5 31	. 4 31	₹.			
4 90 9 2 2 8 6 5 1 3 6 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		m	•	_	. 8 31	. 6 31		7 01	m -	~.	0.6 31	9	. و			
4 722 284 5 1 428	•			7 312.0	11.9 31	# :		9 6	•	٠. ،	7.0		ا ج			
4 644 284 5 1 426 311 6 311 7 312 2 111 7 310 8 311 6 310 6 310 6 310 7	•	7	9 4	-	11.00.31	= ;	2 2 4		•	ء ب			· P			
4 450 288 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	-	•	, K		11.00.11	; ;				. •	9.0		٠, ٨			
4 557 286 0 1 488 3 311 6 311	-	7			11.7 31		916		4	. ~	2 3		. ^-			
4 274 283 8 1 346 311 6 311 6 311 6 311 6 310 7 311 6 310 7 310 6		7	1.6 3	2	11.7 31	1	310	4.	. m		0.7 31	3.0	'n			
4 427 288 8 1 566 311 6 311 6 311 6 311 6 310 2 311 3 310 6 310 2 310 6 310 6 310 6 310 6 310 2 310 6 310 2 310 6	_	7	*	1	11.6 31	.2 31	310	10.4	~	•	0.6 31	. A 31	ır.			
4 246 283 4 1 532 311 5 311 6 311 6 311 6 310 1 311 2 310 2 310 2 310 4 310 4 310 2 310 4 310 2 310 4 310 2 310 6 311 6 311 6 310 1 311 2 310 2	-	ŝ	1.4 31	=	11.6 31	. 2 31	310	10.3	~	•	0.6 31	. 2 31	•			
4, 274, 283, 4, 1, 549  311, 6, 311, 6, 310, 1, 310, 2, 310, 1, 310, 2, 310, 2, 310, 2, 310, 4, 310, 4, 310, 2, 310, 4, 310, 2, 310, 4, 310, 2, 310, 4, 310, 2, 310, 2, 310, 3, 310, 4, 310, 2, 310, 2, 310, 2, 310, 1, 310, 4, 310, 2, 311, 6, 311, 6, 311, 6, 310, 2, 310, 2, 310, 1, 310, 3, 311, 6, 310, 6, 310, 6, 310, 6, 310, 6, 310, 6, 310, 6, 310, 6, 310, 6, 311, 6, 311, 6, 311, 6, 311, 6, 311, 6, 311, 6, 311, 6, 311, 6, 311, 6, 311, 6, 311, 6, 311, 6, 311, 6, 311, 6, 311, 6, 311, 6, 310, 6, 311, 6	-	.33	<b>5</b>	=======================================	11.6 31	1 31	31.	10.2	~	•	0.4 31	. 2 31	m.			
4,200 283.2 1,866 311.2 3111.3 3111.7 3111.6 310.2 3110.2 310.1 310.1 310.1 310.0 4 310.0	-	•	<b>*</b> .	=	11.6 31	<u>.</u>	310	10.2	~	•	0.4 31	.2.31	m			
4 153 262 8 1 564 111 3 111 3 111 6 111 6 111 6 111 1 0 110 2 110 0 110	-	36	1.2 31	=	11.6 31	.2 31	310.	10.1	7.	m	0.4 31	.0 31	ņ			
4 0 0 8 5 2 2 2 2 1 5 6 0 0 111 2 1111 4 110 0 0 111 1 1 110 0 110	-	š	1.3 31	_	11.5 31	. 3	3.0	10.2	0	7	0.3 31	.2	~			
4 448 282.4 1.614 311.0 311.2 311.6 311.3 310.8 310.1 310.9 310.0 310.2 310.2 309.9 310.2 309.9 310.2 309.9 310.2 309.9 310.2 310.2 309.9 310.2 310.2 310.2 309.9 310.2	-	9	~		11.4 31	116 0.	310.	9.0	0	~	0.2 31	31	~			
3.949 282.2 1.639 311.0 3111.2 311.0 309.8 311.0 309.9 309.9 310.2 310.2 309.8 310.2 309.8 310.2 309.8 310.2 309.8 310.2 310.2 309.8 310.2	-	•	•	=	11.3 31	7	310	6.	0		20	6.	<b>-</b>			
1   1   1   1   1   1   1   1   1   1		63	•	=	11.3 30	=	m :	6.	m :	~	0 2 30	F .				
3 4649 2681.9 1 6653 311.0 3111.1 3111.4 3111.2 309.6 310.9 3110.0 310.0 2 310.2 310.2 309.8 310.9 310.2 310.2 309.8 310.9 310.2 310.9 310.3 310.3 310.3 310.3 310.3 310.3 310.3 310.3 310.3 310.3 310.3 310.3 310.3 311.3 311.3 311.3 310.8 310.8 310.8 311.0 311.3 311.3 311.3 311.3 310.8 310.8 310.9 311.0 311.0 311.3 311.3 311.3 310.8 310.7 310.9 309.9 309.9 309.9 309.9 309.9 309.9 309.9 309.9 309.9 309.9 309.9 310.0 311.0 311.0 310.9 311.0 310.7 310.7 310.0 310.0 310.9 311.1 310.9 310.7 310.7 310.9 310.9 311.1 310.9 310.7 310.7 310.8 310.9 310.9 310.9 311.1 310.9 310.7 310.7 310.8 310.9 310.9 310.9 311.1 310.9 310.7 310.8 310.8 310.7 310.9 310		9	1 0 1	=	11.2 31	Ē •	300	6.0		~	9	E .	•			
3.783 281.9 1.683 311.0 311.1 311.0 310.3 311.0 310.3 310.3 310.3 310.0 310.3 310.0 310.3 310.0 310.3 310.0 311.1 310.0 300.3 310.0 310.3 310.0 311.1 310.3 310.0 300.3 310.0 310.0 311.0 310.0 310.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 310.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 310.0 310.0 311.0 311.0 310.0 310.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 311.0 310.0 311.0 310.0 311.0 311.0 310.0 311.0 311.0 310.0 311.0 310.0		9	1.0 311	311	11.2 30	=	0 : E	8	60 i	~	0.2.30	. 8 31	•			
3,721 281 6 1,707 310.9 311.9 311.3 311.3 310.3 3100.8 309.8 309.7 310.0 310.0 309.7 310.0 309.7 310.0 309.7 310.0 310.9 310.0 310.9 310.0		3	1.0 311		11 3 30	۳ م		8 6	۰ م	-	0.0	0E 8	•			
		2	0.9 311	311.	11.1 30	. J	309	8	9.73	•	0.0	. 30	<b>&amp;</b>			
3 607 291.5 1.741 3100.8 310.5 3110.8 3009.7 310.7 309.7 309.6 309.6 309.9 3098.9 3099		7	0.9 310	9 311.	11.0 30	=	000	8 6	. v	•	9.9 30	0E ~	•			
U 454 291.1 1.744 310.8 310.9 311.1 310.9 309.7 310.7 309.8 309.6 309.6 309.8 309.9 309.9 309.9 309.9 309.9 309.3 309.9 309.3		۲.	0.8 310	9 311	10.9 30	. 7	309	9.6		6.	0 6 6 6	9 M	<b>.</b>			
3.524 286.9 1.764 310.7 410.8 410.8 410.9 400.5 2 310.6 60.00.6 400.7 40		2	0.8 310	<b>a</b>	10.9 30	. 7 3 <u>1</u>	e m	5		<b>.</b>	9.930		<b>~</b> 1			
769   100, 6 410, 7 411, 1 410, 7 400, 7 410, 4 409, 4 409, 1 409, 6 409, 7 4		<b>2</b> :	0 7 31	311.1	10.9 30		0 M	2.5	<b>9</b>	٠.	9.7 30	m :	ın.			
. 1957 D. 1957 J. 1957 D. 1957 J. 1957				7 311.1	10.7 30	E :	9 6	100		,		9 1	• •			
. DAY D. DAY D. DAY T. DAY D. DAY D. GAPT W. GAPT D. GAPT D. GAPT W. G		• •		310	95 6 91	- -	2 6	B 4	, c		,,	7 6	P, P			
		, ,	9 4	2 .	0.01		2 6		? r	- 6	9 6	,	- (			

Table 10H - Scaling Run 207, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle (Continued)

		FTER	C BETER CRASS	THE CHUISCUISCUISCUISCUISCUISCUISCUISCUISCUISC	TRUCTE	2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2		O I I	¥	26	~														
				101		700																			
1 1 HE				•		550	2																		
338 ×	¥ 6.	18 X 0	( X )	(BAR)			~		m		•	10			~		•	•		9			12	-	м
÷	*			1.764		7.60	309.	~	310.4		309.8	309	4 309	9.6	308	•	308.3	308		308.3	308	_	308	1 30	308
7	•	•		1.761		9.60	309.	m	10.2	• •	9.6	309.	_	9.5	308	~	18.2	308		108.4	_	_	308	1 30	8
7	*		:	1.759		4.60	309	7	10.0	•	+	309.	_	9.5	308	-	18.2	308	~	108.2	_	-	307.	9 30	8
7		_		1.754	~	69.3	309	m	9.3		m .	309.		9.1	307.	•	1.80	308		0.801	_	_	302	8 3(	8
7	•			1.757	m	80	301	~	19 T		=	308	~	9.	307	_	17.3	307	_	107.3	_	~	306	93	~
E.	•	•	:	1.735	L.	08.5	301	m	7.80		-	308	_	8.9	306	•	96.9	306		901		_	306	3	9
29	*		:	1.760	•	08.2	307.	<b>177</b>	09.2		•	308		6.	306		9.90	306		106.2	_		305	9 30	9
63	*	•	•	1.750	-	0.80	307	m	9.70		8.7	307	_	9.	306.	•	0.90	305		106.0	_	_	305	ě	š
3	•			1.752	m	9.20	306	6	9. 20		4.	307		W. ~	305	60	15.8	305	~	105.7	_	•	305	3(	10
2	*		:	1.749		4. 201	306		97.4		٠	307	•	7.1	305	•	15.3	302	m	105.3	_		304	9	ŭ
2	*			1.749	-	0.70	306		0.70		9.	306.	~	6.7	305	-	93.0	303	~	105.3	_	m	304	ň	=
2	•			1.750	~	8.90	306	~	8.90		9	306		9.	304	6	94.8	304		105.1	_	~	304	š	Ŧ.
=				1.752	-	106.7	306	-	9.9		7.	306	•	9.9	304	•	9.40	304	~	105.0	_	_	304	ě	Ξ
5	•			1.733	m	9.90	305	m	9.9		۳.	306.	_	+.	304.	•	14.5	100	٠	104	_	•	304	Ē	=
103	:			1.749	•	106.2	305	~	6.2			306	~	6.8	304	•	4.40	304		104			304	ř	=
113	*			1.733	m	9. 60	305		1.0		۳.	306		6.8	304	~	11.2	304		104	_	-	304	ĕ	=
123				1.731	m	9.50	305	Ä	1.90		47 78	305		6.8	304.	•	1.10	303	•	104.3	_	~	303.	9 3	=
133	•			1.746		93.8	303	m	93.9			306.	_	8.5	303	•	13.9	303		104.4	_	_	303	9	2
-	•			1.755	_	7.80	305	m	15.9		~	305	_		20 U		93.8	303		104.3	_	_	303	3	=
1.53	•			1.735	-	n. no.	305	m m	13.9		~	305		2.2	303	•	13.8	303		104	_	_	303.	3	2
163	*			1.732	~	90	305	m M	8.50		٠ ۳	303		2.8	303.	•	93.6	303		104	_	_	303	3	2
173	•			1.746	•	4.50	303	<b>17</b>	93.9		۳.	305		9 2	303	~	14.2	303	m	103	_	~	303		2
183	*			1.733	•	E. E0	305	<b>m</b>	8.20	•	3.1	305		87. 13	303	•	33.6	303		104.2	_	_	303	3	<u>~</u>
193	*			1.740	~	E. 20	305	m 	8.80		9.0	305	_	B.	303.	•	3.5	303		0.00	_		303.	3	2
•					1	,	1																		

Table 10I - Scaling Run 208, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle

	œ.	2	^	2	000	-	6	6	152			•	262	916	638																													
	w		V										9 0																															
	RD IN	THE	9	8	3	0	•	0	0	•	6	0 0	25 00	5	ë																													
	000			. 229		9.0		9 2 0	132	229	523	9 6	1 52	229	229																													
		~	J	•	•	0	0						•																															
		-		_	~	. CO	•	. O	•	~ (	<b>.</b>		2 =																															
				•	,	<b>4</b> 1		<b>+</b> 1	n 1	ימ	, e	9 (	. ~	•	•	•	•	<b>~</b> !	ا ج <del>ر</del> ا	n ·	<b>+</b> 1	n ı	n #	ח מ	•	• •	. ~		_	•	~	•	٠.	- r	- •	, <b>a</b>	- 00	و ا	<b></b>		•	•	<b>0</b> r	- <b>I</b> D
			<b>.</b>	296	296	296	296	296	236	296	298		302	303	303	•	300	90	500	0	302	000	000	9 6	9 6	2 6	) (C	305	302	•	302	303		500	•	0			304	304	¥ 0 E	7 0 C	T 0 0	9 6
				m	•	F77 '	•	m 1	•			-	- 1	Ξ.	~	•	Τ.		~ 1					•					-	٠.	<u>•</u>		-		•			-	'n	n	•	•		P 64
			7	296	296	296	2	= :	= :	= :	2.5			_	À	Ā	30	<u> </u>	-				0 0							ò	90	ō.	ě.	900			ō	900	301	30	Ď.	0 F	000	, O
			_	9	S	47 I		•			<b>.</b>			_	_	<u>.</u>		- I	_		9 1			-		•		. m	m.	5	'n	21				. «		_	_	_	9	<b>*</b> (	•	• •
			_	2	2	29		£ 6		5	- C	2 6		7	1 30				8 i					7					7			3		000					8		9	e :	0 6 M F	200
			2	3	3	9	•																	2 4						0.3	03	9	9		3		3	3					•	 
				•	~			<b>.</b>						•	n				•		•	٠.	٠.	- •	•	• •	•		•		•			n .				-		m	~	<b>م</b> ا	~ ·	,
			•	292	296	295	2 3 6	295		236			305	*	m	304	•	•					000					305	•	•	▾	•	•	100			•			304	•	500	303	303
			_	77	m	M 1		•	•			, c		0.		-	N (	N 1	9 1	9 1	m (		N 6	y r	9 6									•					*	~	~	٠, ۱		r
				2	~	53	N	~ (	•	2	7	9 6	Ē	•	Ë	m	m						7		, ,	, ,		E	Ē	Ë		M							Ë	m	<b>m</b>	י מ	, .	, m
			~	5	3								-	02.	2	7	•	•													0.2.0	•		0 r			Ţ	•	•	-	Ţ.	• 1		90
				0 0	0	~ (	N (	0 (	v (	<b>v</b> (	<b>v</b> (	v r	m		m	m :	m (	,	m :		m 1 + 1	9 :		9 r	9 r	9 F	9 M	M		2	# #	M (	90 i	<b>.</b>	9 P	) M	. E	8	7 3	e .	m ~	m :	m r	. w
			•	•	•	•				7	n :	•	7	3	•	•	9	•		:	•		•				90			9	•	306	0 1				177		10	•			0 1	300
				٠			٠	-								•					•	•	7.	•	•		•	-	•	•	•	•	<b>.</b>	~ •			•	•	r.	'n		~ •		-
				297	5	297	Š	29				7 6	305	303	300	300		9			9	2	9 6	2 6			0	30	P	¥ 0 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 1	304	000	000	304		•	Ö	•	304	Ö	ō	000		0 0 0
201			•	-	~								•	+.6			•	• •	• •	• •	•	• •					•				•									•		<b>m</b> 1		9 6
2				23	~	~ (	•		4 .	-		)	: <del>.</del>	=	<b>:</b>	e :				•	-		3 6		•					9				9 6					8					
2			- 1	•	•	~ [		- N					~		ě		2								3		9	9	,	. 9	9	9							•	5	2			
HIX I				-	~		•	<b>*</b> •		•	• •					<b>-</b>	79 F	* 1		•	• •		• •	9 17	• •	• •			4	+	T.	M (			•				6	•		m, r		
		2			•	297	n i						5	:	302		900			•		•		•	•	•	•	•	ō	306	•	ö		•	;	Ö	•	5	5	0	5	5	0 4	300
5	LOCATION	3		•	-•	•	•	9 9	•	<b>P</b> P	? .			'n	=	~	• •			•	•		•	•			:	•			77	<b>-</b>	- :		•			•	•	~	~	n s	• •	
377	3	Ξ	_	2	2	5		2					2	Ä	ä	2				,		<b>3</b> (				Š	9	9	2	ě	ě	2					9	9	ê	30	9	0 ?	9 5	9 6
1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1																																												
	Ĭ		î	950	-	7				£ 7 7 6			Ξ	:	220	230	222					9 5				:	302	4 9 9	548	522	331	29	9	777		799	1	719	712	745	771	46	743	7.38
	_		-	_:	<u>.</u>	•	•	<u>.</u>	•	÷ .	-	-	: <b>-</b>	-	٠	•	•	•	-	•	•	•	-	•	•	•	•		•	•	•	•	•	<u>.</u>	•				-	<del>-</del>	<u>.</u>	•	•	-
3:	į;		Ç	•	•		•	• '	<b>.</b> -			• ~	•	~	•	ni .	-: •	n 1	ų, c	ų ·	P. <b>.</b>	•	• •	• a	•	. "		•	~	'n	7	٠. ا	•	ņ, s	•	-		•	•	•	m, 1	₽.,		
METER CHANGE	101	-		:	•	: :	•		•			2 .	283	215	2 3	2 .	7					,	7			:	211	280	280	210	280	280	2/2	279.5	2	27.9	279					279.8		•
		_ ;	Ž	:	:	: :						22	17.9	739	611	•							,		:	•	437	367	267	209	137	077	1	•		7	707	651	603	33	50	201	• 4 • 1	:
	E		<u>.</u>		•	•		•						'n						•	•	•	•	•	•	•	•	•	*	•	÷	•	• •	, r	, ,			m	m		m 1	-		• •
			<u>.</u>	•	ř'	• 1	ĭ •	ĩ <b>'</b>	. •	- •		. •	-			-	~ ;	= ;	- :	- :	ž:			- :		. :	. ~	~	7	~	Ř	~	≈ :	~ ~		. ~	ñ	Ä	Ä					5 F

Table 101 - Scaling Run 208, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle (Continued)

'n	CHET	ER CHARL	CALAIR CES CHENER CHENTELLES CASTELLES C	UCTED GR	*[ X ] # 5	20	107											
	PRES	SUBBRIT	F111-	THERE	BCOUPLE													
_	F01	TOTAL	TANK	LOCAT	1 NO1													
71#6	٩.	<b>5</b>	۹.	24 0 5 6	( 3 530 );													
( SEC )	CBAR)	(DEC K)	( BAB)	••	~	m							•	01	=	-	~	
?	•	:	1.745	304.9		305.3	304.8	304.4	1 304.7	7 303.3	3 303.	_	303.1	303.5			303.1	303
7	:	:	1.736	304.7	304.4	365.0					_	_	102.9	303.	1 303.2		03.0	
ç	:	:	1.755	304.6	•	304.9					_	_	102.6	303			02.6	
7	:	:	1.757	304.5	~	304.7					_		102.4	303			02.5	
Į	:	:	1.746	304.3	۰	304.5							102.3	303			02.3	
÷	:	:	1.738	303.8	17	303.8						_	101.7	302			01.5	
*	:	:	1.728	303.2	•	303.3						_	101.2	301.			01.1	
66	•	:	1.740	303.0	•	303.0						_	8.00	301			9.00	
3	:	:	1.754	302.7	~	302.5					_		<b>*</b> .00	300			00.2	
9	:	:	1.746	302.5	•	302.4					_	_	100	300.			0.00	
2	:	:	1.745	302.2	•	302.1						_	199.9	300			99.7	
7.	:	:	1.745	301.8	•	301.7					_		199.8	300			99.5	
I	:	:	1.753	301.3	•	301.5					_		199.5	300			99.4	
•	:	:	1.748	301.4	•	301.3					_		199.3	299			99.4	
I	:	:	1.765	301.2	~	301.1					_		199.1	299.			99.1	
=	:	:	1.757	301.0	•	300.9							98.9	299			99.0	
=======================================	:	::	1.730	300.9	•	300.9					_		198.8	299			99.0	
124	:	:	1.762	200.8	-	300.8					_	298.8	98.6	299			9.1	
=	:	:	1.735	30 to 1	~	300.					_		191.6	299.			98.9	
=	:	:	1.746	300.6	-	300.6					_		198.4	299.			91.	
134	:	:	1.744	300	•	3.00							191.2	299.			91.8	
3	:	:	1.744	300	•	300.7					_		198.2	299.			91.7	
7.7	:	:	1.739	300.4	•	3.00					_		198.3	299.			98.7	
=	:	:	1.760	300.3	•	360.5	299.						198.1	298			98.6	
194	:	:	1.752	300.1	•	300.4	299				~		198.1	298.			291.4	
204	:	:	1.762	300.2	•	300.3	299.				۲.		298.4	299			298.6	298
214	:	:	1.737	300.2	•	300°3					179	₹.	298.1	298	_		298.5	298
224	:	:	1.745	300.2	•	300.3					۳,	m.	198.2	298	_		91.3	298
234	:	:	1.748	300.2	•	300.1					m.	₹.	198.2	298.	_		298.5	298
244	:	:	1.74	300.2	~	300.0					~	~	298.1	298.8	_		98.3	298
234	:	:	1.741	300.2	~	300.0				2 291	. 1 298	<b>-</b> :	1.867	298.	_		291.2	298
770	•	•	1 760	200	•	4 665					-	-		900	_		7 0 5	9

Table 10J - Scaling Run 209, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle

	: '															4
	-	TCBEG K)	-											-		1 E
DAR NORE K)	5	: !		•	<b>5</b> 7	•	~	•	•	10	11	12	13		· ·	(53
:	<del>-</del>	m.	~		1 297.8	298.5		96.9	. 6 2	•		9	9.0		. 229	:
::		9	4 290	~	8	298.4		2.96		•	•	2.96	6.96		~	
	<del>-</del> -		1 231	7 2 3	~ :	298.0	-	7.96	~ .	•	•				•	•
	-		•	, ,	4 0	2.00	•		• •	•	• •			•	7 7 0	
378 268.8	-		4 298	3 290	. 6	298					•				• -	•
900			4 231	4 298	297	298.5	~	97.2	7		•		2.96		٠.	
238		~	3 298	4 299	298	299.9		98.3	. 7	2	-	9	8 26		~	
197		•	. 7 299	9 301	300	302.2	•	8.00	.6	9.00	*	0.0	99.7		0	•
383		~	.6 3	7 30	8	304.1	•	85.2	. 4 3	12.4	0	01.9	•	•	~	
36			. 3 302	104.	303	304.8	•	9.6	. 6 3	E . E0	~	03.1	05.8		=	
738	•	~	2 303		m	305.3	~	*	m i	7.5		1.1	·	~	~	
919			304	907	# O F	306		9 1	m .		~		8.40	m	N	
777			200	306.	2	306.6	304.6	M . W	9 .	2.5			2 .			
,		•	7 6	7 7 7 7	2 6	106					n 0					
			7 2 307	0 307	2 0		~	9	) M	9 90						
107		7	9	200	SOE	307.1	•	1.70	-	0.	~		90			
. 121		~	30	•	306	307.0	304.3 3	1.70	. 6	1 . 80	=	9.70	80			
. 112		7	4 30	•	308	307.0	•	6.9	М В	1.20	~	4.70	80			
=		٠.	 •	2 307	302	307.0	306.23		. 5			03.7	S			
	•		7 3 4 4 V	4 307	0 0	306.9	307.3	~ •	~ .	90	•	0.0	0			
5	•		4 -	? F	9 6	9 9 9		<u>-</u>			? -		Br			
4 6		0	300	7 OF E		306	306.2.3	٠,		. 90						
=		6	30	1 307.	305	306.7	305.93	•	W + .	2.90	6	2.50	3			
17.		•	.0 30	1 307.	30	Ξ.	305.7 3	٠	3.33	03.9	B.	05.7	3			
- 0			9	1 307	e i	٠.	306.4		. A .	50	6	4 . 9 0	ō			
27.2			6 .	6	302	306.6	306.5	ņ	~ ·	90	m .	7.5	9 9			
124 280 4	1.333	306 7 306	700	300	2.502.0	306	306.40		9 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00	90	308 7 3	9.60	9 9			
119			2 30		30	306.5	306.63	•	0	4.70	m	8.90	. 60			
979		9	9.	ō	ě	306.4	314.7 3	٠	3.83	8.50	۲.	1 90	ò			
974		•	.6 30	8 30	30	306.5	306.5		W 10.	8. 20	5	9.90	90			
942	•	9.9	9.	9 306.	•	306.6	306.5	~.	5.5	2.90	•	8.80	<b>+</b> 90			
		9	9 30	•	302	٠.	305.7	'n	m :	90	0	6.80	ò,			
762	9	•	9	ō.	e .		303.4		m i	50	9	6 9	<del>+</del> 90			
502	•	•	9.66	9	9 6	306.3	202	n I			æ :	D				
	•	•		, , , ,	000	1000	203.		9 F			, . , .	 			
5 7 5						306	200	- 0		9 10			2 2			
360		7	.0 306	m	m	305.9	304.9 3		. 5 3	0.30	0	05.23	B. S0			
	•	6.	. 30	100	ň	305.7	305.1 3		<u>*</u>	04.7	8.	7	9 \$0			
•	7	~ B			2 10E 7	7 000					٠	0 70				
						•	•		2		>		,			

Table 10J - Scaling Run 209, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle (Continued)

•	C HETER	FR CHABL	CRAMER DESTRUCTED GAS MIXING	1CTED 6/	110	X	2	107	~														
		F 167 R.	7	100	*0.7	:																	
7.186	•	-	•	T( DEG ):	2																		
< \$EC.	1 1 1 1 1	1.0EG KJ	CBAR	••	~		-	-		<b>I</b> D	•		~		•	•		2	7	_	~		
:	:	:	1.784		2 304	•	1.0	303		304	9 304	•	304	3	303.9	304	1 3	304.2	364	4.	304.0	304	
7	:	:	1.756		304	=	. 69	1 30	•	304	304	•	304.	1 30	*	303	7 36	=	304	9	=	700	~
7	:	:	1.743	30%		**	1.5	900	•	304	304	~	304.	2 30	D.	303.	2	33.6	303	2	3.8	30,4	•
7	:	:	1.744	104	1 304	20		304	•	304	3 304	ø,	363.	9		303.	36	3.4	303		7.7	303	=
=	:	:	1.768	304	1 304	*	305	=	-	304	2 304		303	30	•	101	ĕ	33.7	304	3		304	•
\$	:	:	1.747	104	3 303	~	**	100	•	303	9 303	•	303	3 30	0.	101	9	2	303	8	4.2	303	^
*	:	:	1.754	303	1 303	-	303.0	103	2.7	303	9 303	•	304	96 0	9	303	9	22.3	302	¥.	7	305	~
29	:	:	1.745	LOE	302	_	103		3.2	303	3 303	0	302	2 30	8	302		7.7	301			3.5	•
3	:	:	1.769	EOE	305	_	. 63	_	5.9	303	1 302		301.	2 30	9.0	301.	5 30	7.7	301	.8 3(	9.0	301	•
3	:	:	1.765	302.1	302	~	192.		9 2	302	6 302	'n	301.	36	٠.٧	30.	76 ~	302.4	301		2.0	300	•
*	:	:	1.778	302	3 301.		302.4	1 302	7	302	305 E	m	300	90	300.6	300	9	301.0	301	9	300 8	300	
2	:	:	1.757	302	301.	_	102	_	7.7	302.	1 302	ď	300	36	8.0	300	ř	300.7	300			0 0 E	•
=	:	:	1.737	302	2 301		102.	_		301	1 302	•	300	2 34	7.0	300	ř	000	300			300	-
=	:	:	1.760	302	301	~	=	_	۲.	301.	2 301	•	300	2 36	9.0	302	3		303			300	۲.
ĭ	:	:	1,757	302	301	~	101	_	5	301	\$ 301		300	1 29	299.9	299	8 30	300.1	300.3		299.8	360	
Ξ	:	:	1.760	301	7 301		301.0	30	۳.	301	3 301		300	3 29	7.6	300	9	0.0	300			301	m
-	:	:	1, 756	301	3 300	•	301.		0.	301	2 301	n	299.	5 25	4.6	299	5 2	. 6	299		٠.	299	
124	:	:	1.772	- 7	2 300	•	101.2			301.	301	m	299.	3 29	m. 6	300	8	99.7	299		5	239	n
=======================================	:	:	1.757	301	300	•	::	ė ~	300.4	301	2 301	m	299.	1 29	<u>چ</u>	299.	0 29	2.4	299		- 2	299	~
=	:	::	1.756	301	300	~	101	ê	300.	300	9 301	œ	299.	2 25	1.6	298.	36	2 6	299			299	_
134	:	:	1.756	300	300	~	300	9 10		300	9 301	•	299.	2 30	7	299.	)E	2.0	299		7.	300	Τ.
3	:	:	1.747	300	300	•	300	_	300.5	300	7 301	~	299.	0 25	m,	299.	2 30	000	299	-		299	•
174	:	:	1.751	300	300	٠	301.0	_	300.5	00E	6 301	-	298.	9 29	8	298.	8 25	5.5	299	-		298	•
=	:	:	1.749	00E	9 30	_	=	_	•	00E	100	•	298	9 29	4.	296.		3.6	299	0	9	299	•
=======================================	:	:	1.729	00E	9 304.	_	0		E .	300	300	•	291.	8 29	<b>6</b> .4	298.	7 29	9.0	298	6	8.8	299	_
204	•	:	1.737	300	300		300	30	300 3	300	7 300	•	298.	8 25	0	298.	2 2	299.5	298	æ	8 8	300	•
5.7	:	:	1.752	300	300	•	001	9	6.5	300	4 300	•	298.	7 25	9.6	298.	7 25	9.3	298	0	8.8	298	•
77	:	:	1.762	300	300	•	300.	9 30	. 2	300	300	<b>a</b>	298.	6 23	~.	298	6 29	9.4	298	<b>æ</b>	8.8	298	•
234	•	:	1.757	300	300	•	. 001	9	. u	300	9 300	•	291.	6 29	<u>-</u>	298	9	4.6	298	∞.	8.8	298	~
<b>5 5 7</b>	•	:	1.755	300	9 300	m	000	300	6.2	300	3 300	ť	298.	6 2 9	~. 8	296.	× 5	19.	298	8	8 91	298	~
254	:	:	1.749	300	300	<b>m</b>	300	30	9.5	300	3 300	8	298.	7 25	9.0	298	6 2	299.9	299	<u></u>	8.9	299	•
564	:	:	1.749	300	9 300	г,	000	100	6.5	900E	300	•	300	0 25	239.2	299.	ě	. 9	298	8	2	298	•
274	:	:	1.737	300	900	m	300.	100	0.0	300	300		291.	8 298	~ · · ·	298	8	299.5	298	•	8 8	299	"
•			,	441	***			•	•	:				;		•	;	•	•	,			•

Fable 10K - Scaling Run 210, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle

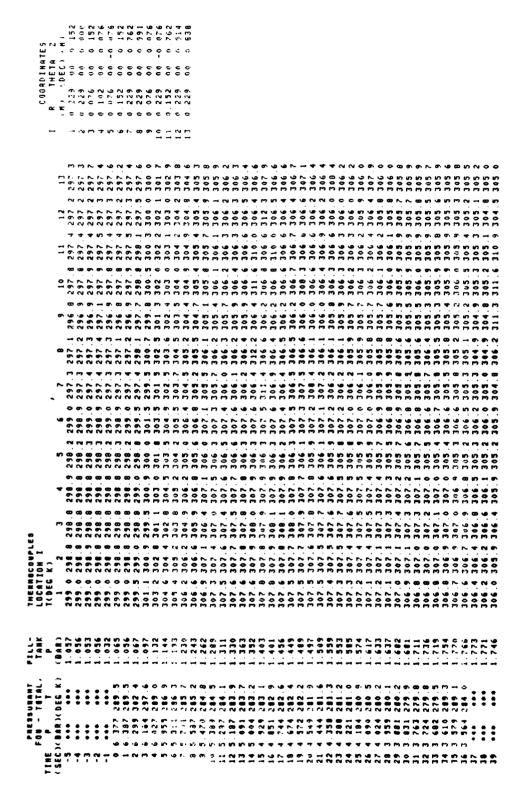


Table 10K - Scaling Run 210, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle (Continued)

	METER CHAMBE	-	COSTRUCTED GAS MIXING	S H 1X		RUM 107												
0.4	FOU - TOTAL	TARK	LOCATION I	10 M														
1116	<u></u>	•	14 DEG	2														
( SEC )< 81	ROCOEC KO	(848)		~	-	•	_	en	•	~	•			2			12	13
:	•••	1.773	305.9	305	306.2			305.1	305.7	304	7 364.7		304.5	304	_	•	304.5	
-	:	1.748	305.8	305	306	•	~	55.1	305.7	304	4 304		_	304	_	ج	04.2	
7	_	1.749	305.7	305	302	•••	•		305.3	304	4 304		_	304		b,	7.	304
43	_	1.770	305.5	305	302	•••	n	4.9	305.3	304	1 304		_	304	_	0	93.9	304
:	•••	1.757	305.4	305	302	7 305	•		305.2	304			_	308	_	N	9. 60	304
:	•••	1.764	304.8	304	302	• •	~	304.9	304.5	303			_	303	_	۲.	03.1	303
*	•••	1.757	304.4		304	• •	-	93.9	303.9	303				305			7 70	303
29	::	1.757	303.8		303	••	•	93.4	303.5	302			_	305	_	Ŋ	02.4	305
;	::	1.781	303.5		303	_	m	93.0	303.1	302.				301		•	01.5	302
•	::	1.776	303.1		303	٠.	0	7.7	302.9	302			_	302	_	~	01.3	301
* *	_	1.771	303.1		305	_	•	9.20	302.9	301			-	302	_	€.	00	301
. 62	•••	1.738	303.0		3 302		~	302.5	302.7	302			_	301.		œ	9.00	
:	::	1.791	302.9		3 4 2		•	302.5	302.6	300			_	301.	_		. 6	
:	::	1.761	302.7		3102	_	•	302.4	302.4	300			9.00	301	_	=	92.4	
:		1.795	302.6		302.4	4 302	N	302.3	302.3	301.7			<b>4</b> .00	301.	_	•	00	
	::	1.777	302.3		315		•	2	302.1	300			1.00	300	_	•		
		1.790	302.0		312	-	•		301.9	306			0.00	300	_	•		
		1.759	301.		361	_	~	5.1	301.B	300			9.6	300	_	~	0.0	
134 ***		1.743	301.7		302	_	~		301.7	299.	1 299.7		99.3	300	_	•	99.7	
		1.761	301.5		111	-	~	1 . 2	301.6	300			99.7	 90E	_	~	99.9	
		1.756	301.5		391	_	•	2 . 2	301.3	299			99.3	. 00E	_	0	0.00	
		1.753	301.4		301	_	•	6 0	301.3	300			99.3	300	_	0		• •
-		1.761	301.3		361		•	• =	301.3	299.			299.3	300		•	99.8	
_		1.738	301.4		361	_	•	1. 2	301.3	299.	_		299.3	300	_	٠	99.6	
_		1.765	101.2		30.		•	301.2	301.3	299.	_		299.3	300	_	•	99.3	
-	•••	1.730			301	3 300	•	301.1	361.3	299.	_		299.3	299	_	•	99.4	
_		1.746	301.2	300	391	2 300	•	301.0	301.2	299.	_		299.7	300		~	00.2	
_		1.794	301.2	300	301	2 30	-	• . 1	301.2	299.	5 299.4		299.4	300	_	٠	299.6	
234	::	1.795	301.2		307	2 300	•	301.2	301.3	299.	_		99.3	300.3	3 299	٠	99.5	299
_		1.739	301.2		100	2 300	•	P. 10E	301.2	299.	7 299	9	299.5	. 00E	_	0	299.8	

Table 10L - Scaling Run 211, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle

		_	152	ċ.	152	~ r		262	•	~	9.20	٠ .	- m	,																									
ú		=																																					
9	e a	::3	_	_				. ~		۰																													
-	¥	0		ŏ	5	5		ō	ō	ĕ	00	5 6	•																										
9	,	_	•	<u>6</u>	9	N 4	- C	6	6	9	53	2 0	6.0																										
2	•	-	~	~	•	0		•	~	•	ď.	٠.	4 (4																										
		_	۰	•	۰ ح	-	• •	•	0	•	•	-	•																										
	-		***	~	· ·	<b>4</b>	? <b>.</b>	~	8		<u> </u>		4 5																										
			•	•		0 0	•	٠,	N)		•	• ~	2 05	۰	~	+	+	ın.	• 1	9 6		m	~	4 1	· -	۰	- 4	<b>5</b> 6	8	r-	~	9	•	n 4		۰	۸.	۰ م	-
		2	•	•	•				•	•	5	9 6		•	8	0	0	•	8	•	•	•	•	0 1	9 8	•	•		•	۵ م د د	•	•	•	•	•	6	9 3	9 6	3
			~	~							~ .							<b>T</b>		4 t					? M					10 E									
		~						_		Ţ.						8			· ·	·.				<u> </u>			~ .		~	~ ~	~	~	~	~ ~		•			
		_	29	9	2	2 0	, 6	30	ñ	ã	ě	7 1	'n	Ë	30	ñ	ñ	ñ	6	9 6	, 6	ñ	ñ	ë i	2 10	30	8	2 0	20	0 0 m m	8	Ë	ñ	9 6	, m	30	e i	2 6	ñ
			- 1				•				m (			-	₹.	'n	9	יט			. 67	*	*	* (	٧ N	~	<del></del> -		٠.	0.5	٠.	8	٠.	9 4	. :		<b></b>		
		Ξ	299	299	301		300	302	303	303	306		200	806	308	308	30	2	8	9 6	900	800	800	800	9 6	800	800	9 W 9 O 9 P	307	308	8	307	200	7 0 F	000	307	908		300
											۰,					47				~ *		117			9 179									•		•	٠,	• •	
		2	Ď.	6	•				•	•			• •	•	•	0	•	•	•	9	, .	•	•	0 4	- 0	8	8	9 8	0	80		6	•	~ ^	. 6	0	0 0		
						9 0	4 177	177	177		, co	. L	מו נ	m	60	m	7	m	ו מו	. r			~		מו ני	מו	ומ	יו ני	m	m n	177	m	<b>m</b>	יו ניי	מו נ	m		, I	, m
		•	Ξ.	Ξ.			: _		-	Ξ	Ξ.	Ξ.	<u>.</u>		٠.	Ŀ			≟.	_			∵.				٠.						٠.	· .	: :	•	•		
			33	5	2	, c	: 6	ê	Ë	ê	ê	3 5	2 8	ñ						9 6		ñ	ê	8	- 6	ê	ñ	9 6	30	000	ŝ	ê				Ë	2 :	3 5	ñ
											<b>m</b> 1				Ξ.	•	ņ	~	-											4			~	٠, «	•				
		•	298	5 9 8	2.4	20 C	9 6	302	900	9	906	, , , ,	. ~	800	8	8	# **	80 F	80	D 4	9 6	308	308	700		307	307	 	307	70 P	30.	307	307	~ C	900	306	900	,	8
										~						~		•	<b>.</b>	~ ×			~	~ <			•		~	~ =			- 1	n 4	-	•	~ •		
		~	•	6		F. C	•	•	•	3	5	5 6	•	•			5						=	3 :	: :	3		5 0	6	20	6	6	6	6 6	0		•	<b>,</b>	•
			9	-	-	-					,				m	m +		m :	m :						3 M					~ ~						m 		? - =	, m
		•	_	_							~ .			Ì					<u>.</u>				·:	 		_						_	~				~ .		~
			ñ	<u>۾</u>	3 6	2 5	ê	8	ñ	2	ě	2	ŝ	ê	ñ	ñ	ê	ñ	8	3 6	ŝ	õ	ê	6	2 6	ê	Ř		ñ	Ö	ñ	ê	2	<b>6</b> 6	: 8	Ê	ê	2 5	2
			٠.	٠.							٠,	: -		•	٠.	٠.				· -	٠																		~
		'n	5 6	299		, ,	000	305	30	300	906	200	308	308	800	800	80	800	806	0 G	308	308	300	80 C	0 0 0 0	30	307		307	7 0 E	30	307	273	9 6	206	307	70E		906
<del>-</del>																										-	٠,٠							<b>.</b>		4	<b>.</b>		m
~		•	8	8	3		8	6	5	9	~ •	-	5	6	6	5	6	5	5		: 5	5	•	5				5	5	600	5	=	2	, e	=	3			6
		,,,	٠.	Τ.																			٠.	· .										a				. ·	· ·
¥ 50 ₩ 50			ñ	m :	2 1	3 6		Ë	ĕ	ñ	m 1	7 1	m	ñ	ñ	m	~	2	-	2 6		ë	m :	m :	, m	ñ	m i	7 17	ñ	0 0 0 0	m	ĕ	~		ë	m			
FLE	,			٠.	٠.		:		٠.			. –		٠.	-:				, '	•		Ξ.	-: '	-: -		٠.		 	٠.	- 6	٠,	٠.	•				٠, د و د		
8 C Z	~		•	0	<b>,</b>			•	•	•	•	•		0	•	•	•	•	0 4	- 0		۰	•	•	•	•	•	•	•	000	•	•	~			•		•	•
9 2 5	· co		~		٠	۰۰			'n		• •	• •	-	m	•	<b>.</b>	•	•	٠.			67			, 17					• •		•	e e	٠, ١		~			•
	•	_	8	2	3	3	:	6	-		~ 4			•		•	5	•				•	5	5	5	6	6	9	3	0000	3	5	м.		3	5		50	6
200	-		ا تما	ו כיו	7 .	, ,,		-	~	m 1	m r		. 179	~	1		-	,	7	. r		_	<b>.</b>		, 17	-	-	נו נ	173	- H	~	~	~	~ ~	-	<b>P</b>	, n	,	
<b>~</b>																																							
1 0 E		2	2	5	7 .	2 1	2	2	38	20	2 :	: :	2 22	2	= :	•	3	= :	::		3	:	6	<b>.</b>	: ;	5	3 :	: #	4	2 5		2	2	P &	3	*	25	; ;	
FILE	•	68)	•	•	•	•	•	Ξ.	Ξ.	~: ⋅	٠, ٢	ķ	. ~	~	٠.	m !	۱ ج	י כי		•	•	•	• 1	'n		**	<b>.</b>	•	•	9 9	•	~	٠. ١	```	٠.	~ 1	٠. ١	٠,	· ~:
2		_	_		- •	-	-	_	_	_		-	-	_	_	_	_		- '		-	_			-	_			_		_	_		-	-	_		-	-
E = 2		2		_			•	N,	•	•	<b>.</b> -	. <b>a</b>	•	•	<b>æ</b> 1	'n		۰.	n c	ų c		*	N.	<u>-</u> , r		N	•	•	~	<b>1</b> 0 0	N	•	e,	•	•	_	• •		
E E E	-	2	•	: :			35	:	3	2		3			2	2	2	2	::	: :	2	2	2	2 :	: :	Z	3			2 2 2			3		2	•	:		
SS .		ž					8		_	~	<b>.</b>			_	~		_	-		٠,		_	<b>.</b>		. ~			. ~	~	~ ~	_	_	~ .		. ~				
≖ ≝ =	_	æ	:	:		:	2	2	m		2 3	; ;	÷	9	9	-	9	3	7 8	2 6		2	\$	7 7	2	2	Ž:		6	22	7	20	3		2	:	: :	•	
		<u>=</u>		•		-	•	•	•		, n	,	-			r)		•	•	•	•	•	•	7 1	7	•	•	m	m	m m	m	m		<b>~</b>		-		-	-
	311	366	'n	* *	3 6	7	•	-	~	<b>m</b> •	• •	•	~	•	•	•	= :	~ :	2 :		=	-	= :	- 6	? =	75	53	2 5	5	2 5	23	Ë	= :	7 1	Ä	5	::		5
	Ξ	J																																					

Table 10L - Scaling Run 211, Test Configuration 1: One 1.52 cm Nozzle (Continued)

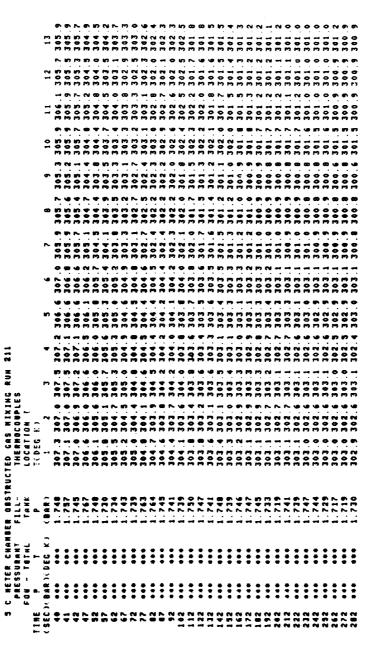


Table 11A - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 200: Test Configuration 1

13		.011	0.32	0.00	0.0	110	50 E	. 0 y 1	) III	162	199	. 183	214	213	23.5	239	. 248	. 250	238	282	287	717	905	323	328	368	339	276	•	276		.226	<b>v</b> ·	9	٠.	œ.	IJ	σ.	r- 1	70	~ a	. · c	ç	٠.0	8 7 7 F	
12	000.0	E00.	- 027	- 0		~	0 1	٠.		•	8	17	5	- 0	22	22	4	-	•	~		V	0	N	-	•	O.	~	-	349			n	0 7	· ~	_	3	ĸ.	in i	חר	יו פ	, 0	. 6	r	450	
11	0	0 4 2	6		0.63	0	N 1	,,,	7 U	,	•	∞ .			4	~	· S	5	87	S	ur t	<b>3</b> 0 0		r.	170	• 7	'n	-	•	9 6		. 60	•	<b>→</b> ▼	r r.	-	2	-	r- •	<b>~</b> r	·	ي	**	· ST	ευ τ 4 π	2
10		- 12	10.0																											4		01													F. 1	
•			- 012	6.00	0.81	110	127	9 0	1 4	162	•	<b>~</b> ·	•	Dσ	. ~	N	10	5	9	•	∞ ⋅	- <	- 0	~	-	g.	0	N	-	33.5		385	٠,	o c		•	4	0	8	<b>20</b> 0	9 5	3 ~	4	9	ω 00 < 4. π.	• •
<b>æ</b>	000	=	1.144	9 6	3	•	<b>30 L</b>	7		. 4	•		ν,	- ٥	. •	4	177	100		9	en v		vo	_	~	Ŧ	~		Ü	396		0	٠.	9 9	'n	•	6	9	•		= 0		,	0	40.0 0.0 0.0	
~	0.00.0	0.	. 047		60	=	80.	7 4		2	. 18	81	0 1	7.0	23	. 23	. 24	25	. 26	. 22	17 F	7 .	7 6	52	1	. 19	32	32	•	345		•	v (	9 4	•	5	Ю	g.	٠,	<b>0</b> U	na	s c		7	6 C C	จ
•	•	. 033	027	9 0	0.54	. 101	•	961	192	204	. 243	245	. 268	. 4.0	290	306	326	319	357	363	339	9 0	371	665	383	423	419	431	·	421		2			4	4	#	4	7		. 4	4	4	4.2	4.2 2.2 3.0	7
'n	0.00	0	0	. 6	60	=	~ .				.27	.27	2.		E.	33	EP.	ED CO	. J.	4	9 !		. 4	+	4.2	4	4.5	<b>9</b>	-	481		4.		. 4	4	4	46	4.3	•	3 5	2 6		P	30	294	2
•	9	6	012		90	=	E .	7 7	16	-	. 19	20			. 2	. 25	. 26	. 26	Ř.	ñ			? =	Ě	. 33	. 37	96	374	9.0	382		7			=	9		Ŧ	4	7 6	2 5	9	-	36	361	2
m	0 0 0 0	60	268		8	87	2 4	-	6	17	50	5	7	, ,	22	23	2	9.	. 27	e i	6 / 6 /	3.6	7 17	33	32	37	er i		72	. E		4.			2	•	39	6 F	25	7.7			. B	32	717	2
10N 2	•	6	018	. 4	•	2		-	13	9	61.				23	. 24	. 25	. 27	53	=			3 =	7	33	37	35	. 37	76			•	2 4	4	7	9	9.	4	7	9	2 9		. T.	38	2 4 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6	•
FRACT # 1	000		E00.	•	072	118	153	1 2 6	192	204	. 225	. 218	230	. 64	. 281	282	307	. 299	337	E .	338	7	0.96	378	372	401	2.0	397	•	4.09		* .	,	7	•	-	4	4	40	<b>3</b> 2	,	- 4	7	Œ	361	
LEGEORGE SEC	000.0	003	.013	690	10.	0.89	92.	671	174	. 173	. 201	201	222	5 E C	252	261	.276	.274	289	303	305	2 2 2	666	336	345	332	936	3.68	ū	3.50						•	8	•	•	90 0			•	8	L. C. C.	
E18/15/48		.007	1.5419	-	-1	8		2 6	•	~	~	m 1	7	4	•	•	a	~	9	<b>m</b>	N .	•	• •	m	9	m	9	•	4	. 4663		in c	7 6		5	=	7		9	9 6	? -		3,	22	3036	
BETA 1		-876.2	-160.8	•	-31.8	21.8	27.0	2. 1.	100	60.5	~	6.03	2 5	2 4	9.92	26.1	1.92	15.9	23.5	~	- 25	P P	7 W	23.2	29.5	20.7	34.9	2 <b>6</b> .0		133.6		157.6	7	- 6		•	₹	-187.0	•	5 4		4 4 4 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5			t. c es e es e ;	=
RESSURA	N 186	23	7. 7.					٠.		29.3				2 0		-		_	<u> </u>	٠. م	(	u c	35	N	N	œ		~ =	13	3 6		m.			. ~	٠.	~		ai e						32 5	٠,
(BEG C)	3 6	B B C	יין ניי	, ,	37	=			•	7	=	7		-	7	4 1	#	7	7	7			7	4	+	Ŧ	Ŧ	£ 1.5		*	Cr 0S	7;	,	7		38	38	÷	60 C	7	7 6	, le.	, F.,	3.7	J. 5	r: -,
TERP (	NCE VAL 30.0	30.6 FULLY	32.8	7 17	36.9	37.7	2 6	2 6	98	39.0	33.5	2.5		, e	39.0	38.9	6 20	39	330	6.9	80	9 6		38.6	18.	3.8.6	E 1	38.3	֓֞֜֞֜֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֓֡֜֜֓֓֓֓֡֓֜֡֓֓֡֓֜֜֜֡֓֓֡֓֡֡֡֡֡֡		FULLY	4.	7	9 4	33.0	36.2	35.8	37.6	8 ·			25.5	33.5	36 0	15	
TIME (SEC)	₩.	1.0 VALVE	~ ~	•	•	•	~	•		-	ė	<u>.</u>			~			_			,	P W		~		÷		0.15	E .	33.0	2	٠.	, ,				0	÷.	45			9	4	0 8 7	<b>6</b> 4	> >

Table 11A - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 200: Test Configuration 1 (Continued)

स मा भागाम्य क्या क्या		ии о поментирующей форму форм
M	0 4 10	
		arance and common and
	~~ ~~ ~	
•	1 1	
•		
2 4 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2		**************************************
T		
e nonnean		

Table 11B - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 202: Test Configuration 1

G C METER CHANGER DESTRUCTED GAS MI

INFERRED PRESSURANT DISTRIBUTION -

12 13				29 .0	0 99	0 120		167	987	2275	021 - 0	0	31	106	124	177	181	206 .2	221 .2	.2		31 .2	62 2	? 39	2. 69		8c .2	86 .2 79 .2	79 2	0490	203	004 004 004 005 004 004 005 004 005 004 005 005	24 24 24 24 24 24 24 24 24 24 24 24 24 2	286 286 286 286 286 286 286 286 286 286		1 976700490 10 977700490																		
=		0 000 0	0	030	90	6	90	0		7 - 1 5	1 ~	8	0 0	<b>6</b> 0 :	<b>.</b>	0	n	90	m	. 235	5 6 9	264	. 273	290	280	;	162	313	313	- m & o - m & m - m & m	- m a o o a	- m m m m m	~ m ~ o o ~ o n ~ o n n n n n		**************************************																			
0.1		000	0	0.3	0 7	50	s c	80	2	28	52	2	. 19	50	~	54	23	92	27	22	29	59	30	35	31		35	5 E	w w w	2 4 9 E	2 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	2	2	2				א מש ממשממשט אר מים ממשממשט אים מ	מש ממש ממממשים מש ממממשים מש ממממשים	ымы шишишиши шин шишиши петипиши	мина ми ми чими мина мини ми чими минимини минимини	מים מומים מומים מים מים מים מים מים מים מים מים מים	и жини и и и и и и и и и и и и и и и и и	ымышышы ым фыымыфф Ифовияны бо стеорогод	им чиний им финиффф Ифовиваний об Севебей	ими ми ми фими ффф пробрания в пробрами пробрам	им чими ми чимище из чети при при при при при при при при при при	имимими ми фимимфффф Ифонияния бо стебеновеновеновеновеновеновеновеновеновенов	ими ми ми фими фффффф пробрания в пробрания п	ири при при фирми ффффффффффффффффффффффффффффффф	имиримир ви фирмифффффффф пробрамира пробраменти пробраменти пробраменти пробраменти пробраменти пробраменти пробраменти прогости пробраменти пробрам	ициити ти титите перестите перестит	имириями пр фирмиффффффффффффффффффффффффффффффффф	имирими ми фирмифффффффффффффффффффффффф
•		000 0	•	CV	50	<b>m</b>	20	(	<b>5</b> .	-	•	S.	4 1	n	۰	•	S.	-	N	~	4	87	٠	•	•		•	60	600	800N	W 10 0 0	291 100 100 100 100 100 100 100 100 100 1	600MM00		SOONMOOM .	SOONMOOM	SOOMMOOM	S HE WENDERN	SOUTH WE WE WENT TO WENT WITH WE WENT WITH WE WENT WITH WITH WITH WITH WITH WITH WITH WIT	SERVICE TO SERVICE THE SERVICE TO	MERCE TO SOUTH THE THE THE THE THE THE THE THE THE T	wandh wa wamaduoog anana wa wamaduoog anana wa wamaduoog	WEREND THE WEREND THE WEST WAS COMMENTED THE WEST WAS COMMENTED THE WORLD THE WORLD THE WAS A WA	Secure of the section	ESTABLE TO SETENCE TO	E STANDER OF THE STANDER THE S	THE STANDARD OF THE STANDS OF	MERENDERS TO SERVICE T	Partendenden en denement Pastandenden en docknoom Pastandenden en denement Pastandenden en denement	um dumumum mm dumumummum ooodnoom ooodnoombaakak anno	THE SET OF	THE SET OF	,是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是	8000M00M 80000r40040r44r4
<b>a</b>		000 0	9	0.35	180	80	189	1 96	7	1.288	138	0.40	147	38	89	205	<b>.</b>	218	. 232	232	258	245	273	301	291		.291	301	303	303	2.00 m m m m m m m m m m m m m m m m m m	9 0 0 4 0 4 2 0 0 4 0 4 3 0 0 8 9 9	6 m m m m m m m m m m m m m m m m m m m	~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~							SOOAOABU UU BUVVV BOOAOABU UU BVVVV	ишшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшш	SUBSECTION SET	SUMBURE BE BERTHER BETHER BETH			,是是是是是是是	ишшшшшш ий шшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшш	THE STATE OF THE S	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	ишшшшшш па пашшшшшшшшшш воододын иш ырурууу өөөөөөөөөөөөөөөөөөөөөөөөөөөөөөөө	,是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是	,是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是是	ишшшшшш па пашшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшшш
~		000	93	~	<b>10</b>	3	2	•	-	2	6	Ξ	1	2	2	-	3	2	55	5	5	7	23	2	23		56	26	536	5555	5555	258332	9559779	60000000000000000000000000000000000000	20000000 0000000	12 2072099 11 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12	MH 207000000	3 33 10728996 1 31 10728996	33 33 HO 100000000000000000000000000000000000	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	3333 No. 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	10000 00 00000000000000000000000000000	SAUGUL UN HONDONS	SOURSE SE ESPERSE	SUSPICION EN ENDRONN SESTION EN ENDRONN SESTION EN ENDRONN SESTION EN	BEREEFE EE TO	MEMBRANA EN ENDRONNE EN EN EN EN EN EN	ENDERGE EN ENDERDER EN ENDERDER EN ENDERDE E	化氯化甲基苯甲基苯甲基甲基甲基甲基甲甲甲甲甲甲甲甲甲甲甲甲甲甲甲甲甲甲甲甲甲甲甲	· Audicame de mendementes	17ととを見るととをもととと とと そのくとりからのうごことをしまるととともととととしまると とし トルンアウラング・17 アンジャン・17 アンシャン・17 アンジャン・17 アンシャン・17 アンジャン・17 アンシャン・17 アンシン・17 アンシャン・17 アンシャン・17 アンシャン・17 アンシャン・17 アンシャ	. E	ちょうしょうしょうしょう しょうしょうしょう としていきをしまるともと とし しゅうごうしゅう しゅうしゅうしゅう しょうしょう しゅうしゅう しゅうしゅう	かでをしてをある名名の名の名と名と をし そりくてきらちをしてきをしましたとして
•		000.0	. 0 2 9	. 0 31	0.65	90	660	101	290	333	213	232	230	. 247	239	265	. 233	. 277	. 289	304	305	320	340	337	339		361	310	380	385	3 4 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6	W W W W W W W W W W W W W W W W W W W																TOROUGH PO POPENSIONES PROPERS OF THE PROPERS OF THE POPENSION OF THE POPE						
n		000.0	0 2 3	0.29	0.43	•	0.0	0.5	0	1 290	9 + 7	305	312	323	33	, d	318	359	380	373	392	386	404	454	413		7	423	423	4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	**************************************											NAMEDARO PA VOACAV AUDAMORO MU BRAMME FAAARORO NO AAAAA	11111111111111111111111111111111111111	11111111111111111111111111111111111111			NUMERO ON TATABLE NEW CONDESSES	NAMED OF COMPANSES	NUMBURGE OF VOICEVENINGENT PERSONNELLE PROPERTORE PROPE	SECTION OF THE SECTIO	SECRETARIO DE CACACACIONES PECACACION DE CACACACION DE CACACACION DE CACACACION DE CONTRACTOR DE CON	11894040 94 VOHOAVEVUAALVE 1084000 40 98440000000VV 16444040 80 44440400000000000000000000000	NAMEDARO NO EEEAAMERUNAEVENER EEAARONO HO EEAAAMERUNAMEN EEAARONONUNUNUN
÷		000.0	=	. 028	929	920	2 RD .	. 60		13.1	174	. 162	. 180	200	. 21	57.	230	. 242	. 255	. 247	. 25 25 26 27	564	284	301	. 292	313		E LE	326	326	4480	2442 2442 2442	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0				44 WWWWWWW								DEMEMBER OF CHERRICAL STREET,		MERCHON AN DESCRIPTION OF THE STATE OF THE S	CONCENSE OF CONCENSES	Mempen in oncentration of the second of the	DEMONDED IN COMPANDACION OF THE STATE OF COMPANDACION OF THE STATE OF	のこうことをとを明くにつ よくにかかだしこう とうしょう かんにかかい する かんにかかい トウ・トルト からし とくにかかい トル・トルト とことをにとなる トトート・トルト・トート・トート・トート・トート・トート・トート・トート・トート	のいい かいしょう とくに とくに とくに とくに からく しょう くくに かっく りょう かんごう しょう かんじゅう しょう かんしゅう しょう かんしょう かんしょう かんしょう かんしょう かんしょう かんしょう しょうしょう しょうりょう しょうしょう しょう	Mennen ur omrænnende og enderning. Beneder og områdelige Beneder og områdelige Beneder og områdelige	0.000000000000000000000000000000000000
•		0000.0	0	.014	000		•	- 035	•		369	. 232	197	500	185	1 30	193	<b>506</b>	. 221	233	246	242	. 231	. 268	. 258	291	, ,	30	NO M	E 0 E	0 m m m	00000000000000000000000000000000000000																						
± ~		000	•	959	·		_	~	~ .	-	213	183	180	200	77	127	730	245	233	728	269	276	293	315	. 292	105	•	124	124	124	46.44	4 K T T O					SENERGIAN CE		I TO THE MEMORIAN T									PARAMANN 42 MUNUUNI	PARAMENUM 14 MUMUMUNI 1000000000000000000000000000000000000	AND DE TO THE TO THE TOTAL			######################################	
RACT 10		0 000	<del>-</del>	0.28	0.52	6	£90 ·	063	0 12	. 290	. 291	2	. 246	~	~	~	~	~	m	. 293	314	298	329	346	336	347		363	369	34.9	25 C C C C C C C C C C C C C C C C C C C	8 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	8 1 0 6 1 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	WW 4 W 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 1		00000000000000000000000000000000000000																	
# 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		0		<b>8</b> 2	œ :	9	•	2	<u>.</u>	 9	٤	ī	<u>.</u>	œ :	<u>~</u>	=	~	~	2	2	~	:	=	9	=	91		2	22	225	2252	22222	925255	6 - 5 - 5 - 5 - 5 - 5 - 5 - 5 - 5 - 5 -	9-15-9888		A PERMENT																	
86838 86		•	•	ë	8	•	•	•	= :	=	-	Ξ	= :	=	-	~	~	Ň	~	N	ñ	~	~	ĕ	ř	7		m	mm	mmm	M M M M	<b>#</b> # # # #			H H H H H H H																			
TSTAR P		•	•	29	9	œ :	~	~	2	=		23	9	<u>.</u>	~:	2	<b>.</b>	33	<b>5</b>	33	2	2	7	93	5	25		11	= 2	= 2 2 2	-225	- # C 4 5		024 024 024 024 024 034 034 034 034 034 034 034 034 034 03			AUGAUGA RU Auroumo ur																	ENJAGMENTON AG OMGOJEN AMORDONOMENDO AG OMGOJEN AMORDONOMENDO GO ODJANGNA ENJAGOSOPHOMO GO ODJANGNA
<b>BETA/T</b>		0.0	83.12	S.	1.22	<b>®</b>	7	-	*	<b>*</b>	50	37		5	33	7	6	99	31	- 0	80	0	63	9	. 29	57		P	6 C	8 2 8	8 4 8 4	88846	8 2 8 4 6 4	W W W W W W W W W W W W W W W W W W W	w u u 4 4 4 6	W W W W W W W W W W W W W W W W W W W	626-1750 WW			indentate un ede	indinated un odeo	muintate mm outled	muntate mm outles	muntate mm outle-rain	пиничено ми опрочени	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	ы шира жарыны опрочествен	muntate mm outle-mund	muntate mm outlondrammine	muntate mm ound and mende	muntato mm outro-recu-moment			muntate un ouve-armanement
1 BE 1A		6.1	837	114.6	39.8	<b>.</b>	_			~	ď	~	25 3				~	٠	m		<b>56</b> . 1	32 6	26.5		ю									20000000000000000000000000000000000000		*****		80 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	NAU NAU NA 1V	8000000 00 100 8000000 00 000		**************************************	8 4 8 4 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	40 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50	800000 00 D40000000000000000000000000000	1446 40 B488744	8000000 00 B4000000000000000000000000000	8000000 00 D4000000000000000000000000000	8001400 00 00000000000000000000000000000	100001 00 04000000000000000000000000000	180000 00 100 00 00 0000000000000000000	SUCCESSION OF TO STANKE STANKE OF THE STANKE		
SSURAN	J	6.3		-	<b>m</b>	n 1	Ċ		_		Ċ	٠				m	m		m		m	'n	m	m																														
C C)	E # 3		~	0 15	7	~	~	•	~	~	es .	m.	-	0	~	m	m •	•	m •		e •	e 0	~	-	•	_	•			**************************************	***	*****		**************************************																				
E E	VAL.	<b>8</b>	~ <b>6</b>		<b>.</b>	<b>.</b>	•	m :	9	m 	4	•	~ .	<b>*</b>	<b>.</b>	<b>T</b>	<b>₹</b>	<b>*</b>	*	^	•	8	*	*	* M	3		7	44	~~~	~~~ ****	44444	444444	444444	20 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2 - 2 -	444444 H	444444 M449	444444 M4494	444444 M44 G4444	4444444 M44744	444444################################	44444 M44 M4444	444444 M44 M44 M4444	444444 M44 J444444	444444 MA4-144444	444444 M 44 144444444444444444444444444	444444################################		0 u u u u u u u u u u u u u u u u u u u	444444 M44 T444444444444	~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~	~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~	~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~	~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~~
	H C.E.	9	~ i	32																									•		•••	••••	•••••										PPPCPPRCES GGGGGGGGGGGGGGGGGGGGGGGGGGGGGGGGGGGG	77 0 0 76 66	//////////////////////////////////////			**************************************	)		) - 0 7 6 - 17 7 7 - 0 0 7 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6	7 - 0 2 6 - 1 7 7 - 0 0 2 2 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6	0 / = 0 2 6 = 1 / / 2 = 0 0 2 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6	
= = = = = = = = = = = = = = = = = = = =	200	•	- 5	~	~	▼ 1	•	•	~	-	•	=	= :	- 5	-	=	2	9	1	=	-	20	5	22	23	5	23	•	•	9 ~	9 ~ 0		9 ~ 9 ~ 9	20000	9 ~	12 m c c c c c c c c c c c c c c c c c c		トリニアがくりゅう ランクモンタン	4 4 7 4 7 4 7 4 8 7 8 7 8 7 8 7 8 7 8 7	りらん しょうしょうしょくりょうしょうしょうしょうしょうしゅん こうしゅん しゅうしゅん	こうこうき ちゅうきゅうきょうりょうしょう ほうしゅう ほうしゅう はってい しょうしょう	8 / 9 E A B E E E E E E E E E E E E E E E E E	いいしゅうしゅう こうしょうしょう ころころ こうしょう しょうしょう しょうしょう しょうしょう しょうしょう のまる りょうしょう	りんほくり ちゅうごう がくりょうりょくりょうしょく ちょくりょく ちょくしょく こくしょく	かいんほくり ちゅうきゅう ちゅうきょう アウィック・トラー ちょうしょう しょうしょう しょうしょう しょうしょう しょう しょうしょう アンスト	ごしりんほくり なかつ ミアがくりんほうごごご	こじょりんほくり なかつ こごがくりんきょうりょう	アンドリション ちょうほう ほくりょう ちょうりょう	かかん かんきょうちょう ちょくりょう はくりょう アンファンション・サール かいまちををををして のをもって のままご こころ	かんしょうしゅう ちょう こういう ちょうしょう ちょうしょう ちょうしょう しょうしょう しょうしょう しょうしょう しょうしょう ストール・ストール ちょうしょう ストール・ストール ストール・ストール ストール・ストール アン・ストール アン・ストールール アン・ストールール アン・ストール アン・ストールール アン・ストールール アン・ストールール アン・ストールール アン・ストール アン・ストール アン・ストール アン・ストールール アン・ストールール アン・ストールール アン・ストールール アン・ストールール アン・ストールールールール アン・ストールールールールールールールールールールールールールールールールールールール	() こうらい ちゅうちょう こりょう にん はく りょう こうこう こうしょう しょう しょう しょう しょう しょう しょう しょう にゅう しょう にゅう しょう にゅう しょう にゅう しょう にゅう しょうしょう	とうらかととしりららくりらかつこうがくりらさいこう	きょうらかをごしいらほくう ちかつとご がくりらき こうりょう サルケーシャン ちょくりょう しょうしょう しょうしょう にゅうしょ	ちょくうらかしょうしょう こと アービア がくり ちょくりん きょうしょうしょう かんかん かんかん しょうしょう しょう にんしょ いいしょ ストーン・ストーン ちょうしょう しょうしょう しょうしょう

## LUSTIG, INDRITZ, STONE, AND WILLIAMS

Table 11B - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 202: Test Configuration 1 (Continued)

		m	. r	9	3.6	3.8	37	98	m	m.	m	. ~	. 100	La,			י פיז	9	7	2 6	9 113	M	3	3.7	8	60	. d	7	. E	3.9	ו נייו	2 6	. 60	3.9	B E	ונים	m (		9 149			ימ	7	•
13		6E .	4 4	7	7	Ŧ	7	Ŧ	*	Ŧ	7		45	2	?	Ŧ	7		7	? ;	7		43	7	42	₹!		; ;	4	•	2	-	4	45	39	Ŧ	65	7 9		•	÷	401	7 (	•
Ξ			4.4		-		4	•	4				, -		IJ7	₹	<b>877</b>	* 1	-	7 6	, ,,,		347	*	٠	Ť.	345		•	~			•	•	₩.	<b>w</b>	· •	~ u	• -	•		379	٠,	•
0.7		₩.	7	4	4	*	4	*	4	4	*	•	m	*	*	4	45	*	•	•	* 4	. 4	*	₹.	₹.	•	4	•	*	*	•	•	*	•	₹.	•	4 .	* *	•	•	7	4.5	7 .	ŗ
6		36			36	36	37	37	37	M	80 ¢	9.6	9.6	35	35	20	2.0	32	9 1		9 5	3.4	36	37	2	9 1	- 6		36	36	36	2 6	P	EE	37	₩ (	# K	47	2 10	'n	9.	337	2 ;	ç
60			•			•	•		•	•				•		•					•				•	•	•	•		•	•	•			•		•					06 E	•	
۲.		95		, m	36	36	₩.	36	35	36	E .			32	35	35	<b>m</b>	m i	~ .	7 6	. 4		36	E .	33	9 :	76.			37	86	9 6	7 17	37	37	7.	P 1	36		-	-	379	-	
·		11	120	403	407	400	419	00+	404	396	403		421	416	407	. 429	405	-			403	-	389	377	. 373	365	372	9 15	361	365	333	3 2 6	374	378	. 372	387	316	273	) (M)			978		
'n		<b>1</b> 0 '	341		•	C	•	m	•	m	~ (		) M	1	2	8	~	~	N 1		- 0	328	0	N	Ñ	305			264	Ó	.277	Č		•	•	0	•	223	٠		-	EOE	<b>•</b> •	
•		383	789	378	379	375	376	. 380	374	377	- F		395	383	382	414	392	067	7 6 F		3 6 5	382	375	389	. 392	36.			39.	386	766		382	406	394	791	162	)	) (F	460	391	390	267	
n		363	373	96.	369	.350	361	360	357	367	369	2 4 2 5	369	372	363	371	361	896	339	200	368	79	361	334	333	M (		9 PM	34.5	365	. H. S.	40.0	3 2	364	.362	362	263	70.0		362	362	896		P (
CT 10N		•		416	407	413	419	<b>0 T</b> ·	423	406	0.0		~	438	. 439	472	422	422	. 422		429	-	10	. 424	. 421	. 429	439		45	416	450	7 . 7	=	434	. 416	0 1	. 421	424	407	0	401	101		7
α. ι. σ		393	. 4		397	318	390	390	390	387	<u>.</u>	170	393	394	382	400	382	9.00			) M	373	375	. 377	373	363	9 F	9	361	365	36	360	363	364	372	372	273	3 4 4 5	371		100	379		) ( ) ( ) (
PRESSURBAT MERK I		380	-		•	•	•		•	•	0 (0 0 (1		0	300	380	300	e i				0	0	380	9 <b>8</b> 0	900	0 ( )		0	380	380	000	9	0	380	0 E	0 ( m		)	0			2	•	•
BETA/TSTAR			1.4203		9863	1006		1.2434				6342			0453		-1.1671	2145		•	9000					•	M -		•	•		3 6	5	8	~	+	~ "					4114		
BETA					٠		~			8	ċ.	:		~	÷	'n	9	2							2		2 3	-				,	-34.0	=		<b>.</b>		•		•	m	-23.6		
PRESSUR	•	35.3																									35.				6.7			-:								33.1		
BEG C	CL 85E																											. ~	•	'n		٠.	. +	•							•	m .		-
16 m P	FULLY	= :	•			34 0				· .				•		ĸ.	٠.		90 P			-		•	m							D P										9 9		•
138E ( 5EC )	VALVE		-, -			•	~		•						٠	ζ.	-							Ġ	~	-									-	٠,		, F			٠	97.0		

Table 11C - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 203: Test Configuration 1

S C METER CHANBER DOSTRUCTED GAS MI

			25	5	23	- 1	er Lon	:	22	.; m	ر ان ورا	n es	66		£ ;	- c:	. C.	¥	2	د وي	္ ( ဗာ (	5 20 0		. 6	=	ر بر ح	6.	÷ ,	£	v	35		r. u	7 r	œ	r-	8	8	ヘ・	<b>~</b> u		٠.	٠.		œ	3 0	 D
	13			~	1	= :			-	-		• -	-		~ (	V C	~	~	~	CI I	~ •				m	m.	m, ı	~ r																			•
	13	9	10	12	Ξ	0 0	2 2	٠.	æ	•	9	vo	•	∞ ⋅	┛,	- M	æ	4	n	er .	∞ ∙	· - a	3 (5)	. 6	•	~	- 1	უ ∢	•	4	•		) P		16.7	378	385	387	9	231	, ,	3.00	381	6.6	4	<b>B</b> 4	
	Ξ	0.0	-	-	9		"	•	m	•	•	• •	•	Э 1	N 1	~ ~			vo	Г.	•	<b>-</b>	4 (*)		3	114	•	7 1					r. r	. 0	- 20	æ	130	Ġ	9	- 0		9 49	•	30		un o	r
	¢	9	. =		4	œ :			r-	1.8	6. G	n 0	22	7.5	4	o .e	2.2	28	30		35	25	1 4	. K	36	3.5	r. ·	36					4 L		6 10	4.	<b>0</b>	42	<b>9</b>	 M •	• •	, <b>F</b>	4.3	41.	45	<b>4</b> ،	
Column   C		0	0 5	80	- E0	9 (	. u.	28	84	59	m r	. e	20	60	E (	- e	25	53	62	. 63	0 0	S 10	. ~	. 6	00	56	æ :	~ .		8	10		0 1	n er		61	7.2	87	9	F 0	e e		0	20	5	<b>*</b> *	*
Column	6	•		•	•			•			•																																				
Color   Colo	60	0	2.7	~	~	0	9 0	Ö	80	10	<u></u>	9	18	8	22	, ,	25	5	27	2	6.6	5 2	. m	6	33	316	m i	5	e T	67			r. r		• •	•	•	8	٠.	•	•	٠.	٠.	8	00	<b>œ</b> г	•
MINTER VALVE CE.  MINTER VALVE OPENING.  MINT	~	0	9	•	~	ഗേ	<b>^</b>		্	-	•	s œ	•	•			· m	•	~	•	<b>∞</b> ₁	٠. ه	٠.	•	~	•		M P	•	100			362	7 2 5	363	361	252	387	355	353		90	360	359	0.81	363	7
Market   M	•	9	38	4.	0.50	690		13	_	_		٠,	~	244	272	283	283	300	319	355	320	348		3.0	373	379	+0+	965	10.	~	-		ψ;	7 7	7	42	7		7	* ;	? ;			-	•	- 4	9
Color   Colo	<b>.</b>	9		œ	•	•	~ 4			CV	~ 1		•	-	Ν,			•	•		∾ .			*	~	•	•	~ •	•	•	-			n u	100	•	~	2	0	m	9 4	h de	9	•		Ň,	
Column   C	••	•		•		~ .				_	m e	٧.		•		n 4		_							~						_		•			_	•	•		•			. ~	•	•		
Column   C	•	•		•	•	•	•		•	•	•	•		•				•			•	•	•		•	•	•	٠.	•	127	<b>.</b>		•	•		•	٠	•	•	•	•				•		
The color   The	<b>m</b>	9	53	316	33	333		210	201	19	1.99	21.0	207	200	23	3.6	2	263	. 27	5	e e			316	E	310	E.		Č.	-	'n		•		107	~	•	•			n r					~ 1	•
NET     NET   NE	#	9	=		131	5	134	7 + 0	148	177	185	206	. 225	218	7	2.55	2 2 8	291	380	293	320	10 P		0 0 0	363	347	172	2		~	ق ا		386	9 0	0	=	419	431	419		2 .	40	433	438	436	÷	7
RECALLER PRESCURANT TERM NAME OF CALLED TO COMMERCE VALVE OF CALLED TO C	5	•	£.		133	775	7	165	991	165	190	223	242	235	263	203	296	300	310	312	0	3.78		360	384	368	293	396	7   4	•	•		-	- 0	7	=	42	7	7	ς:		•		•		•	•
PRESENTED FOR MESS CRANT PRESS CRANT PRESE	<u> </u>	٥	•		٠	•	•		•		•			•	,	•		•	•		•	•				٠					•			•		•	٠	٠	•	•	•		•	•	•		
PRESCRIPTOR PRESCRIPTION OF THE PRESCRIPTION O	S E	9	8	019	049	0 1	21.5	1 29	-	160	- 28		217	. 216	242	260	992	278	292	292	315	416. 496		9 6	348	346	96	996	6.25	~			•			•	•	•	•	•			•	•	•	•	
### TEMP ( BEG C )  ### TE	4 4				_		_	_	_				_	_					_	_						_	_										_							_	_		
11	1A/1	00	-	713	392	= :	226	120		33	80		5	.02		5	214	443	503	800	. 853	029	10	037	597	.063	7	9 4	:	5	3		436	77.	=	E	251	.633	-	247	7 7 7	900	182		6	5 :	•
### C	-	-	~						•	•			-		0 1	٠ ،	•	•	•	<b>m</b>			. ~	•			<b>.</b>	m •	•	•						*	•				•	1		_	m	· .	-
## C	-	•	•	9 -	<b>.</b>	e (		7	2	7	23	. 50	7	•	5	` .	2	5	9,	~	9 (	23		2	56	16	9	2	~	~	~		•	• •		~	7			<b>~</b> •	7		~	27	•	7	>
	æ 39 59																													u .			٠.														
### 1	786	E	~ ~	_	-	~ .	<b>~</b> ~	. ~	~	~		-	~	•	m '	<b>~</b>	, ~		m	~	m (		. "	, m	-	m	L.		7 5	9 M	-	_	Ň I	9 1	-	m	ñ	m	m	m i	7	7		100	m	m, ,	•
	_ <u>≈</u>			2 2 2 3		~ .			-	_		٠,		~	~	N 0	. ~	~	~	~								~ :	7 4	, ~	~	S			·	•	•	m	•	m (	,		+	-	•	+,	-
	žŧ	_		_	_	•	• ^		m	9.	~ •	<b>n</b> o	-	0	0		6	8	8	2	9	•			+	m	m :			!	-	. רץ נ	1		~	•	9	6	n	91	- 0	۰ ۵	'n	8	9	n d	ş.
E > MU E PROPERTIES DE CONTRACTOR DE CONTRAC	-=	Ŧ		_																									1	2		•											•	_		•	-
	= 2	Ī.		•									-	÷	'n,				•	_	'n.	,		٠.	•	-			- :	E ~ E	-	2	• .		. ~			•	-	~ .	٠,					•	-

Table 11C - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 203: Test Configuration 1 (Continued)

METAN-1519R PRESSURERRY 10982 - 0982 - 0967
,,,,,,,,,,
0000
# 4 K 49 80 80 40 80 40 80 40 80 40 80 80 80 80 80 80 80 80 80 80 80 80 80
00000000000000000000000000000000000000

Table 11D - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 204: Test Configuration 1

S C METER CHAMBER DESTRUCTED GAS MI

- TOTLIBURISTO LEGRISSUEL GUERNIST

000 0.	000 0 000 0 000 0 000 0 000 0 000 0 00 0	Œ
1.0   1.0	1.00	0 000 0 000.0
1.131	1.24   1.091   0.01	•
1.05	1.05	1 000 - 500 -
224   224   225   226   227	100   100	7 - CE
224         126         128         042         053         128         042         08         011         011         074         164         108         011         011         074         164         108         108         011         011         012	224	0. 62
1.74   110   128   101   074   164   183   11   015   015   166   115	174   110   128   101   074   164   083   11   045   045     166   115   126   124   090   191   13   119   045     167   115   128   124   133   109   144   133   119   130     168   115   128   128   133   1244   133   18   141   125     175   175   279   279   277   279   279   130   194   135     175   175   279   279   277   271   271   271   271   271     181   197   279   279   277   271   271   271   271   271     181   197   279   277   277   271   271   271   271   271     203   224   234   235   234   241   271   271   271   271   271     204   225   239   237   241   240   232   262   243   231     205   237   237   241   240   232   241   231     207   248   247   247   241   249   252   241   231     208   239   231   234   237   240   232   260   232     208   231   232   234   237   240   232   260   232     208   232   232   232   234   237   240   232   262     209   231   234   237   240   231   231   231     208   232   232   247   232   247   231   231     209   231   234   232   244   232   241   231     209   231   234   232   244   232   244   231     209   231   234   235   244   232   244   231     209   231   234   234   234   234   234     200   231   234   234   234   234   234     200   231   234   234   234   234   234     200   231   234   234   234   234   234     201   232   234   234   234   234   234     201   234   235   244   233   234   234   234     201   234   235   244   233   234   234   234     201   234   235   244   234   234   234     201   234   235   244   234   234   234     201   234   235   244   235   234   234   234     201   234   235   244   235   234   234   234     201   234   235   244   235   234   234   234     201   234   235   244   235   234   234   234   234     201   234   235   244   235   234   234   234   234     201   234   235   244   235   234   234   234   234     201   234   235   244   235   234   234   234   234   234     201   235   235   244   235   234   234   234   234   234     201   201   201   201   201   201   201     201   20	1. 77
166   115   166   124   109   183   107   13   104   107   13   115	166   115   166   124   109	0.2
195   131   135   133   108   207   100   14   140   145   149   131   132   149   131   131   132   133   149   149   212   173   133   146   173   146   173   133   146   173   133   146   173   133   146   173   133   146   173   133   133   133   133   133   133   134   133   134   133   134   133   134   133   134   133   134   133   134   133   134   133   134   133   134   133   134   133   134   133   134   133   134   133   134   133   134   134   133   134	186   1317   136   133   108   207   100   14   1140   1076   1149   1	
150   151   152   153   153   153   154   154   155	140   150	29
10	150   175   238   207   167   258   159	
175   175   224   227   167   278   178	175   175   278   272   182   319   173   191   191   191   192   193	
190   190   279   222   182   319   173   191   190   191   223   224   225   225   224   225   225   225   225	190   190   279   222   182   319   173   19   190   173   19   190   190   279   222   182   345   191   21   21   21   21   21   21   2	
181   197   286   230   189   327   191   21   199   181   220   221   313   254   188   363   204   222   221   313   254   188   363   204   222   221   313   254   188   363   204   222   221   313   224   227   219   219   226   224   227   228   228   238   234   226   224   228   228   228   238   234   226   224   228   228   238	181   197   286   230   189   327   181   21   189   181   223   224   221   231   232   234   225   234   225   234   225   234   225   234   225   234   225   234   225   225   224   225   224   225   224   225   224   225   224   225   225   224   225   224   225   224   225   224   225   224   225   225   224   225   225   224   225   224   225   224   225   224   225   224   225   225   224   225   224   225   224   225   224   225   224   225   224   225   224   225   224   225	200
204 221 313 254 188 363 204 22 221 204 223 224 224 224 342 280 281 345 194 22 22 221 204 222 224 224 224 342 280 281 342 281 342 280 281 342 280 281 342 280 281 342 280 281 342 280 281 342 280 281 342 280 281 342 280 281 342 280 281 342 280 281 342 281 341 341 341 341 341 341 341 341 341 34	204 221 313 254 188 363 204 22 221 204 22 225 221 204 225 225 225 225 225 225 225 225 225 22	222
225 234 347 277 217 341 217 25 243 217 194 225 234 349 245 332 234 349 227 249 332 234 349 227 249 228 229 229 229 229 229 229 229 229 22	223 231 320 253 203 345 194 23 211 194 223 224 225 234 347 277 217 381 217 25 249 225 245 225 224 225 224 225 224 225 224 225 234 303 221 400 232 26 224 225 225	200
225 225 224 261 252 217 381 217 225 243 217 225 224 225 225	2.25	
249 249 342 240 219 375 219 26 249 235 240 249 249 249 249 249 249 249 349 249 349 249 249 249 249 249 249 249 249 249 2	249 249 342 240 219 475 219 26 249 285 286 286 286 286 286 286 286 286 286 286	
244 261 389 287 234 304 224 22 26 249 234 247 241 241 241 343 287 287 234 394 234 224 224 224 224 224 224 224 224 22	244 261 359 287 287 284 394 234 22 26 249 235 226 389 389 389 2875 389 389 2875 389 389 2875 389 389 2875 389 389 2875 389 389 2875 389 389 2875 389 389 2875 389 389 2875 389 389 2875 389 389 2875 389 389 2875 389 2875 2872 389 389 3875 3875 3875 3875 3875 3875 3875 3875	200
246 275 389 287 287 284 275 248 275 287 287 287 287 287 287 288 288 288 288	246 275 394 310 249 412 249 29 245 275 247 275 249 275 394 310 249 412 249 29 266 249 29 266 249 29 266 249 29 266 249 29 266 249 29 266 249 29 266 249 29 266 249 29 266 249 29 266 249 29 29 240 29 266 249 29 240 249 24 24 24 24 24 24 24 24 24 24 24 24 24	
252 286 381 326 228 408 252 28 265 286 287 288 287 388 382 388 382 388 41 326 288 287 310 310 310 310 310 310 310 310 310 310	252 286 381 326 228 408 252 28 252 28 252 28 252 28 38 38 38 38 38 38 38 38 38 38 38 38 38	52 52
270 296 391 326 270 439 260 29 270 265 272 301 310 310 310 310 310 310 310 310 310	270 296 391 326 270 419 260 29 270 265 272 280 391 320 392 348 282 444 272 32 269 270 265 272 300 310 417 359 277 460 277 31 266 272 280 280 310 417 359 277 460 277 31 266 272 280 280 280 310 417 319 260 277 31 266 280 280 310 417 312 312 310 280 312 312 310 280 312 312 310 310 310 310 310 310 310 310 310 310	78 . 287
236 396 391 345 227 449 252 39 260 29 270 252 30 39 39 39 39 39 39 39 39 39 39 39 39 39	237 280 381 345 227 449 252 29 245 252 286 286 396 332 342 277 280 439 260 29 270 270 282 286 396 332 342 277 360 277 31 266 286 286 306 310 417 318 272 475 272 32 262 277 275 297 312 266 286 286 310 310 310 310 310 310 310 310 310 310	312
286 306 422 334 277 460 277 31 266 286 386 386 386 386 386 386 387 372 372 372 372 372 372 372 372 372 37	286 306 422 334 277 460 277 31 266 266 266 310 413 348 277 460 277 31 266 266 266 266 310 413 348 277 460 277 31 266 266 266 266 310 310 310 310 310 310 310 310 310 310	307
200 310 412 359 290 456 201 32 261 27 21 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31	296 300 310 412 349 277 460 277 31 266 286 380 380 382 382 382 382 382 382 382 382 382 382	
237 320 332 452 372 290 456 277 31 216 272 31 31 32 32 452 312 310 310 311 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31	297 327 427 339 277 297 466 277 31 246 286 27 297 312 312 312 312 312 313 36 312 312 312 313 313 313 313 313 313 313	323
297 327 432 372 292 473 521 35 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25	297 327 432 372 273 473 302 35 213 36 310 311 311 313 31 313 31 31 31 31 31 31 31	7
237 327 327 327 327 327 327 327 327 327	237 327 427 427 377 297 467 297 31 297 297 297 31 291 31 291 31 291 325 444 303 320 466 311 35 310 310 310 310 320 326 326 320 313 36 320 313 36 320 316 310 310 310 310 310 310 310 310 310 320 374 461 418 318 529 318 38 329 316 310 310 310 310 310 310 310 310 310 310	
332 342 352 444 363 321 466 311 35 311 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31	320   352   444   363   321   466   311   355   311   311   312   329   326   326   313   325   314   313   315   329   326   326   313   325   316   316   329   326   326   316   329   326   329   326   329   326   329   326   329   326   329   326   329   326   329   326   329   326   329	? .
324 335 467 403 320 485 299 36 310 310 320 332 320 320	320 351 444 403 320 465 299 36 310 310 310 320 324 325 346 325 340 315 320 326 326 313 36 326 313 36 326 313 36 326 313 36 326 313 320 320 330 320 346 320 318	
324 353 460 387 324 502 313 36 324 313 324 3324 3324 3324 3324 3324 33	324 355 467 397 324 502 313 36 324 313 324 323 324 323 324 325 313 324 325 314 325 324 315 324 325 315 324 325 315 324 325 316 316 316 316 316 316 316 316 316 316	
329   3462   3493   320   349   320   349   320   349   320   349   320   349   320   349   320   349   320   349   320   349   320   349   320   349   320   349   320   349   320   349   34	2 320 362 467 393 320 498 320 36 320 36 320 36 320 36 320 36 320 36 320 36 320 36 320 318 329 339 320 330 522 319 38 329 316 331 331 331 331 331 331 331 331 331	
320 3462 467 393 320 498 320 36 36 36 36 36 36 36 36 36 36 36 36 36	329 374 463 418 3120 498 320 36 329 316 329 316 329 329 3174 463 418 318 529 318 38 329 316 329 316 329 316 329 316 329 316 329 3178 329 318 329 318 329 318 329 318 329 318 329 318 329 318 329 318 329 318 329 318 329 318 329 318 329 318 329 318 329 329 329 329 329 329 329 329 329 329	?
329 374 461 418 318 529 318 38 329 316 339 329 3374 461 418 318 529 318 38 329 316 329 3374 461 418 318 529 318 518 518 518 518 518 518 518 518 518 5	329   374   461   418   318   529   318   329   316   329   316   329   317   341   331   331   341   341   331   341	59
330   375   466   409   330   552   319   38   342   319   38   342   319   38   342   319   38   342   341   371   371   371   372   374   374   374   375   37	330 375 466 409 330 522 319 38 342 319 38 342 319 38 331 332 3331 389 347 341 331 341 331 341 331 341 331 341 331 341 331 341 331 341 331 341 331 341 331 341 331 341 331 341 331 341 331 341 331 341 34	378 418
33.0   37.5   466   409   33.0   52.2   31.9   38   34.2   31.9   33.3	336   375   466   409   330   522   319   38   342   319   331	
19   19   19   19   19   19   19   19	2331 382 473 403 331 516 341 37 341 331 333 333 333 334 344 535 347 347 348 354 347 348 332 348 348 348 348 348 348 348 348 348 348	. 62
3139   378	3139   378    409    401    347    502    347    38    354    347    348    3	79
	312   376   420   420   344   538   322   38   344   355   331   331   331   345   345   345   331   331   331   345	79 3
	2 327 382 400 400 364 518 327 38 354 345 311 334 406 418 359 550 259 38 335 347 338 337 347 348 327 400 400 420 420 337 324 327 38 317 324 347 329 318 327 400 317 317 317 317 318 327 400 318 318 318 318 318 318 318 318 318 318	. 398
311 394 406 418 359 550 299 38 345 347 348 348 348 348 348 348 348 348 348 348	321 394 406 418 359 550 299 38 335 347 343 323 337 347 347 347 340 400 400 420 337 524 38 327 347 347 347 347 347 347 347 347 348 347 347 347 347 347 347 347 347 347 347	. 400
	1 327 400 400 420 337 524 327 38 317 337 338 332 338 338 337 337	•
338   382   382   409   338   507   329   40   347   356   339   349   339   349   339   349	1 338 382 382 409 338 507 329 40 347 356 339 349 339 349 349 339 349 349 349 349	79 410
2. 329 391 391 412 339 505 318 40 539 349 349 349 339 345 3416 339 346 340 340 340 340 340 340 340 340 340 340	239 391 391 412 339 505 318 40 519 349 349 349 349 349 340 318 341 412 349 497 349 320 40 314 361 361 340 349 340 340 340 340 340 340 340 340 340 340	. 609 62
	2 320 388 375 416 347 539 320 40 334 361 2 340 384 375 401 349 497 349 39 349 36 2 339 380 370 401 349 517 328 40 339 370 2 339 380 370 401 349 517 338 41 342 376 2 348 385 357 404 339 497 348 40 348 377 373 3 348 397 350 409 338 526 327 39 327 377	79 412
2 3340 3864 375 401 349 497 349 39 349 365 2 339 380 370 401 349 517 328 40 319 370 2 339 381 366 36 413 339 317 313 41 372 376 2 339 385 387 404 339 497 348 40 339 371 3 348 3897 340 409 339 526 327 377 377	2 336 384 375 401 349 497 349 39 349 365 365 386 337 366 331 370 370 370 370 370 370 370 370 370 370	7.0
2 339 380 370 401 349 517 328 40 339 376 339 376 339 330 339 376 339 330 331 41 342 376 339 376 339 376 339 376 339 376 339 378 339 378 339 378 339 378 339 378 339 378 378 378 378 378 378 378 378 378 378	2 339 380 370 401 349 517 328 40 339 370 339 331 523 331 41 342 376 339 370 339 331 523 331 41 342 376 339 377 339 377 339 377 378 378 378 378 378 378 378 378 378	
	2 331 376 365 410 331 533 331 41 342 377 339 331 339 376 339 376 376 378 378 378 378 378 378 378 378 378 378	
3 339 381 356 410 331 523 331 41 342 376 339 371 339 371 339 40 339 371 3 348 385 385 385 385 389 40 348 371 339 371 339 371 338 385 385 385 385 385 385 385 385 385	331 376 363 410 331 523 331 41 342 376 339 333 333 331 343 376 339 371 333 337 378 378 378 378 378 378 378 378	6.
171	2 .339 .361 .360 .413 .339 .517 .339 .40 .339 .371 3 .348 .385 .357 .404 .339 .497 .348 .40 .327 3 .338 .397 .350 .409 .338 .526 .327 .39 .327	79 3
92E 89E 09 89E 669 6EE 609 09D 66E 609 8EE 609 09D 66E 600 000 000 000 000 000 000 000 000	3 .348 .385 .357 .404 .339 .497 .348 40 .348 .376 .376 .377 .350 .409 .338 .526 .327 .37 .377 .77able co	29
E26 256 66 256 956 808 400 900 600 800 800 800 800 800 800 800 800 8	9 .338 .397 .350 409 338 .526 327 39 327 373 (Table co	E 62
:	able co	79 3
	apie co	

Table 11D - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 204: Test Configuration 1 (Continued)

S C NETER CHANGER DESTRUCTED GAS MIXI

INFERRED PRESSURANT DISTRIBUTION -

13		3.45	341	- I-	3.4	330	33	7	340	. m	349	330	 E	0	300	0 6	100	347	371	369	ر بر اورا اورا	- F	155	3 0	376	361	10 t	9 19	377	3.7	3.60		3 6 6	362	37.	104	, p m	F- M	362	377	3 6 5	, t.	377
12		376	725	, E	382	3.85	9 F	97 Y	9 F	0 6	392	395	194	90	9 (	 	660	412	408	41.5	416	2 ·	) r	9 60	201	60 m	466	9 P	387	384	76F	6 7	3 6.	966	366	⊋ F	. 60 T	#7 80 17	387	340	9 69	38.3	386
=		3.34	341	2 4	. 4	~	<b>~</b> .	ы.	7 .	~ 7	. 4	4	S.	4	• 4	~ ~	7	4		5	•	<b>.</b>		, 60		*	თ :	9 4			347		÷	<b>L</b>			377	F.	r.	386	362	3 63	356
10		≎ •†	 	e en	3.6	4.2	7	4	~ .	4 4	7	54	<b>4</b>	4	· ·	. 4 . 4	- 6 M	<b>-</b>	39	<b>•</b>	6 E	90.0	0 0	. 0	3.9	<b>4</b> .	<b>4</b> 4		. M				3.9			~ ·	- 6 - 6				4 4 2 c	~	4
<b>5</b> ^		324	4.0	340	343	330	347	333	340	3.4	. 6 6	330	133 134 134	T .	ا ا الله ال		363	347	353	347	360	30.0	30.	36.7	364	349	- C	200	367	361	360	9 9	355	351	9 + 6	 	0 00	339	349	368	354	320	173
æ			т,		-	•	-	•	· •	- 0		5	-	2	n,			•	-		•	~ 0	9 6	9	4	~	в ч		•	•	<b>®</b> F	, 0	•	~	•	ο.	- M		•	<b>PP</b> •	609	, ,,	
۲.		4	329	7 4	·m	4	4	<b>60</b> 1	5	* 4	. 20	S	9	9	n	~ r	٠.	- 1	æ	8	N 1	~ 0	9 4	or.	9	⊕ .	9 0	D 0	~	Ν.	372	•	9	9	<b>n</b>	<b>D V</b>	368		374	377	368	17.2	E 2E .
•		417	413	- 6 - 6 - 7	399	408	401	395	394	3.0	90	395	# B F	376	387	376	2 2 2	373	371	358	371	29	766.	1 M	364	372	696	2 6	<b>29€</b>	361	372		366	92E.	80 0	385	3 PM	351	349	339	340	0 F	347
ın		348	329	7 7	332	318	336	E (	329	35.	324	304	315	303	293		317	294	316	301	303		7 . 7	282	303	292	5.0	200	288	279	271	2.62	291	284	293	357	3.5	293	282	313	2 P P	295	281
•		386	. 377	0 00	387	385	380	80 I	372		10	369	.373	366	999	2 2	172	360	371	358	360	9 6	7.7	3.67	374	372	369	7 9 5	377	M 7 M			376	374	. 371	392	9 9	374	174	37.7	368	7.5	373
n		345	145	7 E	3.4	343	347	10 m	340	7 P. P.	800	343	343	343	33		336	320	334	324	337	32	177	318	334	326	320	2 6	328	326		3 4 5	333	340	321	# C C	? <del></del>	328	324	340	- CE	600	321
10%		405	0 5	- F	410	408	401	50		426	604	. 421	-	907	# ·		66	412	399	392	194 194	667			. 394	. 395	167		387	384	. 385	6	376	383	184		787	397	. 387	386	9 E E	3 6	199
7 FRACTIO		-	-		-	-			-		. ~	•	•	•	•			•	-	-	-	•			•	•	-		•	•	-		•	•				•	•	•	354		•
PRESCURATION AND A VIOLENT AND		r-	6 t	•	٠.	~	~	~ 1	6. 6 M. F	373	379	379	.379	379	379	962	6 C E	379	379	379	379	9 / E	373	978	.379	379	379	6 C E	379	379	926	3.79	.379	.379	979	6 6 6	6 C P	379	.379		6 C E	379	379
8 BETA/151AR		4313	2004	283.0	9397	4834	2900	250	2567	4135	9368	1.3627	8338	0000.0		-1.2030	-1.2790	1.2193	-1.1766	.7093	00000	- 2111	6878	1.0876	6333	4031	.2916	4348	-1.3413	5628	2417	1 2287	6269	1367	4082	-1.0528	1.3469	749	2916	-1.0707	1.4472	4256	. 5765
BE TA		23.4	-26.6	•	_		٠. د		M	133.6	: =	m.	٠. د	•					, m			= ;		-39	+	œ.	-15		2	•		- 66.7	÷	#	-22	Ċ.		0	- 15.8		n 60 %	m	3.
ESSUR										-							٠.													-													
EG C)	OSED	L.)	m r			~		m (		. P	-	m	m 1		י פ	7 .	, ,,	-		_	-	-	7 ~	. ~	~	~	r +	. ا	, P3	_	m r	, [	~	~	י פיי		ח י	-	_	m 1	~ 0	• ~	-
BP BE	יוא כרי	*	₩,	•	•	•	•	•	•	• •	•	•	•	4	4	• •	4	•	•	•	*	•	•	•	*	•	•	• ~	*	•	* •	•	•	•	•	• •	· •	*	*	•	m 4	•	÷
7 2	FULL				39.0									•					_		•				0	•					~ ~		•		κ.						0 ~ 7.4		37 7
TIME (SEC)	44L4E	310	52.0		33	36	57						÷	'n	9				_	~	-	Ŧ.	n u			•				<b>.</b>		. ~	-								~ °		100.0

Table 11E — Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 205: Test Configuration 1

S C METER CHAMBER DOSTRUCTED GAS MI

INTERRED PRESSU-DAY DISTRIBUTION -

		·6 7:	3.60	, 4,	ر ا ا	 		.,,	• • •	7 - F	8	(n	2.	60.0	, 4 -0 4 -0		 	i i <del>g</del> id ag f		89 63	r ra r	90	3 - 7	-	. 75	· · ·		 		33:	en Filot	: B t D ::		ינט	17	6.5 675 (		2 <del>1</del>	- <del></del>	. 6	. <del>*</del>	e (j.	
::	101:0	. u T		.31	. 4 .	 	- r·:		12.5	130	136	186	, 0 t	9 - € 41	. 23.	23.5	: 21	  		36.3	20 C	, H:	354	30.7	. 4 . 4	336		14 c	<b>^</b>	36.		- u	) - ) (3	306	3.5	ω, -	e o Guid Prof		- 12 - 12 - 12	386	e e e	· 4	:
	6:0	412	E. C. E. C.		155	<b>7</b> 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	9		1 2 3	٠. د د د د	1.51	6 .	ر: چ		233	241	283	  	) C	# 22	(C) (	100	3.5	E 1	2 - 2	(G)		4.		337	25:	5 6 5 7 5 6	, m	350	3.42	E.	e :	- t		353	ş.,	- ·	
e !		5	E6 -	Š	r . 5	ල : ප :			<del></del>		. 6	- 2	5.3	(1) ( (1) 4)	F 47	6.7	es i	r. : rų m	. 6.	3.1		32	, F:	33	4. K	e M		m !		n J	er i		9 6	9	3.)	ć. E	<b>,</b>	्र :- † •ा	· - 3		7 / 10 /		
σ.	000 0	-	10 to 5	0.50	696	4 10 C	9 -	123	128	0 0	201	186	8 0 ?	400	2.25	192	251	17 C	261	4	τι ο συ σ	2.95	305	ri i	33.5	328		334												164		3.62	
73	000 0	m	- 605		3	<b>.</b>	•		5	۰. و	0~	-	4	2	- 69	æ	0	۰ -	,	4	m 4	9 10	r-	.0	<b>D</b> 0	. 3		907	•	2	4 (	ח ר		7	7	~	~ -	~ ~	. 4	423	O 1	~ ~	
~	0000	e e	3 5 4 1, 40 4	057	966	900	129	111	141		187	CO.	-	5 0	4 m	m	S	<del></del> .	-1 0	ထ	234	- 5		64.1	ر د د د د د	338		4 4 4 4 4 4	,	349	900	n u	9 00	F-	L)	S	. u	 	*	364	L (	35.2	) F
ه.	0 0 0	0	157			~ •	_	•	8	∞ ∘		P	<b>V</b>		- 80	9	0	~ ~	, ~	•	<b>T</b> 1				20 5	• •		4 0 6 3 0 4	_	4 2 8	4	* *	2.	-	2	_	٠,	- 6	429	~	<b>4</b>	4 1 8	
'n	000	00	4 60 6		9	~ €	vr	~	σ,	4.8	7 r.	9	ο.		'n	2	9	200	~	~		v	•	S		. 60		4. 6.00 6.00		206	4 92	4	. [77]	1	4	~	- 0		. 6	8	~ 1	3 7 0	
•	000	8	911	031	990	0 0 0	123	136	141	178	196	201	223	2.9	249	. 25.7	. 277	0 60	296	310	321	323	343	336	36.1	33.0		375														385	
۴,	0000	•	1 247	159	166	86.	891	155	40.	* C	188	. 193	208	000	233	241	260	202	270	283	284	) (C)	314	317		348		355	•	•	•	• 0	. ~	_	-	~ 1	m c	~ ~	-	341	•	3.47	
, TOH	000.0	8	911	0.25	990	0 0 0	123	136	¥£1.	171	198	208	215	22/	249	257	285	2 4 6	296	319	321	333	343	900	155	35.6		365		382	377	7 6	390	398	398	804	= :	727	429	7	199	0 0	
FRACT10	0000	<u> </u>	4 5	•	~	•	•		~	•	•	~	W7 (			•	-		, ~	•	<b>*</b> 4		~					904	•	_	<b>-</b>	~ .	٠.	•	_	•	•		•	•		394	•
PRESSURANT MEAN I	090	•	015	640	072	00 0 00 0 00 0	129	136	146	176	202	209	229	2	256	.258	284	0 0 0	5.00	315	317	3.5	343	E + E	8	366		375		•	•	•	• •		•	00 (	•	* **					
TAZISTAR	0000	31	6002	4	7	9 -	: :	8	5	20 r	. 60	23	627	7 6	=	2	899		0 9 2	5	co o	317	6 4 2	- 0	5 P	0		3498	5	5.5	8		6	3.0	25	9	5	. F	883	'	21	1 8 1	i .
E T A B E	9	<del>-</del>	8 6 6	~	~ 1		, co		m (				•	· · ·			<b>-</b> . •						•			0 0		o			• •			~	m						~ .	ا دەمە دور -	
E THE	:	1907	2 1	-	~							2	2	- ^	~									Ç,	· ~	7		Ñ		7			. •	- 1	-13			,	-22	28		-	
96951	N I N G 1 56 0		30 3																						22.		S	25	,	~	• .	٠.	. 199	~	_	~	N 6			32	~ .	125	1
EG C)	w m	PER	<b>.</b> .		~			9					~ 0		~	~	~ .	٧.	,	~		. ~	7	۰.		-	J	<b>-</b> .	LOSED	_	<b>.</b>	٠,		÷		٠.	~ -						
E # P C D	6.00	- 		20	o .	o r.		ທ	~ 6	<b>,</b>	. 5	•	0 (		6	σ,	uo c	» r	r.	. و		'n	•	•	. m	~	=	~ -	_		m r	າ 🗷	. 100	•		r. 1	<b>.</b>		6	r- 1	ın e	- - - - -	
= =		ř		m	~ i		, ñ	ñ	Ã,	5 ř	'n	m	ń	- M	Ä	_		- P	-	Ä	ñ ñ	Ã	Ĩ.	ñ		ñ	¥C.E	Ā Á		Ħ	7				-			, ,,,	Ä		Ä,	, ñ	
₩3	w 0	- w	• •	-	9	•	•	•	•	• •	•	•	•		•	9	0	9	9	•	0 0	•	۰	•	•	•		• •	w e	٠	•	•	•	•	0	•	0 0	•	•	0	•		

Table 11E - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 205: Test Configuration 1 (Continued)

S C RETER CRARBER DOSTRUCTED GAS MIXI

- KONLIBIOLO LEGISSES DE CONTRE CONTRE

13		<del>س</del>	421 37		m	1 3		1 3	~		<b>*</b> ·	101	. M	m	*	•	•	<b>•</b> 1	<b>س</b>	~ ^	401		m			*	m :		. 4	. 4	•	<b>T</b> (	· ·	1 (1)	m •	4	7	4	<b>.</b>			•	4	466 40	•
1.1			3 4 3		353	3 3 8	346	3.15	352	9 F	9 10 10	7 6	3 20	362	r-	•	392	•	~ 4	D f	· ^	. ~	~	•	S.	•	•	~ v	, e	, •	•	<b>.</b>	• •			8	9	90	<b>~</b> r	· r	375	3.7	329	3.58	* "
î.		 +	ə ·	; ;	4	<del>-</del>	3.9	0 🗣	39	39 (	80 C	r	. 6 E	45	6.4	• •	33	÷ 5	<b>~</b> (	7 .		: 🐳	<b>.</b>	4	7	<b>7</b>	•	~, c	- c	~	•	<b>.</b>	* *	~	4	0	4 -	E T		? :	n en	· •	₩	m (	>
•		36	~ ~	2 10	36	37.	26	35	32	36	66	9 5	8	66	39	38	39	6	-	9 1	7 10	-	~	36	13	36	m 1		, r	, ř.	_	<b>S</b>	- F	90	20	37	r. M	33	9 3	9 6	352	, m	33	338	
æ		4	* *		4.5	<b>*</b>	4	53	÷	32	~ ;		Ť	23	4	+	•	<b>~</b> :			•	*	+	4.	•	₹	-	,	. 4		4	S 1	0 4	•	38	₹	4	5	4 4		9 60	, c	2 56	36.1	•
<b>r</b> .		12	95 370	. =	2.1	9.	-	9.	33	0 1	M L	2 5		-	99	~	M	9 (	2 :	200		9	. 22			*	6 i	~ .	. 6		. 92	٠.	. K		10	36	36	9	ν·		- 6	32	33	32 40	-
9		. 22	0 4	9		. 61	•	91	31	0				66	·	96	•		r e				20	. 80		- A	66				*		7 7			91	. E0	62	en e				3.4	256 3	_
•		37.7	370	373	366	357	370	357	. 373	9 7	926		327	331	353	. 332	948	10.10 10.10	900	500	376	371	325	366	375	366	374	. 535	2 6	15 E	. 376	381		366	388	373	370	360	379	2.2	, E	32.	329	383	F . 7
m		.325	345	346	341	319	346	. 291	341	.280	6 6	9 6	. M	270	.327	.332	334	100 E	238		9 C E	325	332	. 352	318	331	344	908.		297	. 311	. 284 4 6	2 2	0	. 259	308	330	.287	5 6	876	312	316	200	287	0 7 7
10 N		7	9	¥	2	Ŧ	+	<b>?</b>	39	6	æ ;		38	96	37	38	. 37	66	9			•	7	Ŧ	₹.	÷	2	•	. 4	•	. 39	₽:	•		4	÷	39	7	= (		7	7	Ŧ	P. P.	2
1 FRACT		•	-	- ~	~	177	~	10	~		Ď.	n r	•	•	100	<b>P</b>	•	~	<b>~</b> 1	n ı	7			•	47	•		~ .	7 .		•		~ 4	•	~			~	•					332	•
PRESSURAR		•			•	•	æ	8	8	00	00-0		•	•	•	i.e.		-	-			•	•	•	•	•	•				•	•	<b>20</b> 9		•	•	•	•				-		10 to 10	
BETAZISTAR		241	1.0689	9 6	33	360	579	891	23		24			-	551	0.56	. 7 3 8	169	4 3 9	9		7		Ξ	Ξ	2	in i	7		2	2	E .	4 0	9.2	683	137	673	. 887	271		-	368	205	- 0918	2
BETA			274.9		9	•	90	. 9	87	÷.	6 804		~	22	57	_	:	T		~ 6	2/-	. ~	7		39	*	9	- 437.2	: :		392.7	a i	٠.		4 32					٠.	٠		٠.	9.86	
C) PRESSUR	<b>e</b>	31	E	3 6	35	30	32	9	33	6	32	? -		9	33	32	33	E :	= ;	* ;	, r	=	12	Ť	35	33	<b>*</b>	= :			23	=		35	=	23	33	=	£ ;	: :	- 6	. *	32	12.	2
HP.DEG	35073 A	*	9 9	, a	•	36	7	35	45	m m	en :		; ;	<b>*</b>	Ŧ	37	•	•	*	•	7 6		3.5	7	37		<b>4</b> i	n •	7 6	'n	3.9	36		- <b>-</b>	8	39	45	36	6 F	•	7 E	9 6	9.6	9 36 4	,
18E 1E! EC) RES	VE FULL	.0 34.			. 0 37		. 0 37	.0 33.	. 0 39	.0 33	. 9			32	.0 38	.0	0 37	9	P (	B 1	÷ .	-	5	3	3	36		E .	• •		37	*	-	9	13	37	39	<b>*</b>	7.	÷ ;	<u> </u>	-	=	7 6	Ŷ
1.3	7 10 /	2	5			•	~		•	,	-	3 5	: 3	5	3	6.7	;	5	2	:	? ;		2	7.	17	-	2	= :	-	: =	I	=	= :	=	=	9	=	95	<b>.</b>	:	7 4			5	>

Table 11F - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 206: Test Configuration 1 S C NETER CHANBER DUSTRUCTED GAS MI IMPERRED PRESSURANT DISTRIBUTION -

m	() 	. !	, .		, o	90	108	999	760	œ i	0 2 0	174	190	205	5.20	0 0 0	700		. c	252	58€	273	e. 1	, d	, e	325	336	361		357	۲.		٠.	4 1	•	E)	4	•	σ i	m (	9 4	r ·s	· r-	381	S	355	361
-	9.5	י פי			, ,		. Cu	4	<b>U</b> n	ا ت	~ 0	, 143	٠,	~	4 (		u a	ت و		r d		٠ بي	• •		. 4		و ا	ت ا		۲-																<u>-</u>	
12	000	-				- 2	ž	\$ 6	00 -	-	<u> </u>	, 51	0	13		4 6	4 (		12	N	3.5		y. (	S (	ć -	32		33		32		;	, , , ,	7 15		3.5	34	36	36	- I	- r	. 4	8	36	5	7	m 0.
Ξ	000	<b>→</b> 1	- (	<b>, ,</b>			n.	2	r.	•	oo r		•	2	243		7 F	·œ	٠.	8	•	σ,		<b>~</b> (	. 4	. ~		. 20		368	r.	,	7 (	, r	Š	7	7	۴.	-	90 1	٠. :	: =	· c	_	-	3 .	7
91	0														60															3.4														F3		÷ 7	: ••
•	000	= :	۰ ٥	v •	· v	· r.	•	3	CV.	∞ (	5. C	1 10	9	9	200	3 P	20	•	m	٠.	_	*	∞ ,	٠. ۵	•	. 0	-			306			ه د	٠ oc	4	0	4	3	m	m 1	2 0	1 10		w.	4	366	4
<b>co</b>	0	) i	00 d	•		• •		ę.	0	r. 1	~ •			r.	214	<b>,</b>	• •		•		•	9	σ,		٠.	٠.	_	<b>P</b>		316	œ		∿ •	- 5	•	•	¢	5	<b>KJ</b> (	m, ,	4 .	, .		338	C	9	346
~	0 0 0	-	m (	vr	, 4	· w	8	œ	4.5	<b>S</b>	n	- 40		Ç	195	•	9 (		'n	-	F-	•	э.	~ -			•	320		15.7					r-	m	CJ	r.	<b>m</b>	r _	- و			181		© <b>†</b>	141
•	0 0	5		, 4			~	•	2	~ •	∞ •	. ~	~	~	253	, ,		•		e	~	- 1		~ ~			_	^		378	•	•	•	• •	•		•	_	•	-		•	* 0 4			4.2.1	4 c
						. 0	11	8.	9.9		•		<b>F</b> 0	96	0 :	> •		. 0		9.4	1	4	~ .	~ o				~		•					. 2	36	•		•	~ .	. r				:	. 9	
'n	0			•	• •	•	١	-1 3	~	~ '	<b>~</b> (	٠ ~	_	~	m r		, m		· M3	~	E	m ·	•	•	•	•	•	•		÷ ~	Ť	•	n #	, •	•	•	•	m	•	n 1	. r	•		3	~	<b>m</b>	rn va
•	0	= :	96		90	60	13	99	90	-			17	13	7				7	23	25	56	2.0	9 6		-	32	33		35	N		٠,	4 14		00	8	^	~ (	ю,			•	100	•	•	Ť
m	000.0	•	1.19	•		000	۰	•	197	170	-		190	187	500		2	2.48	240	252	257	259	273	7	2 6	305	326	320		327	m			v -	·	•		~	~	'n.	- ř	. 0	n	1	~	329	•
<u> </u>	0		•		9	0 7 5	108	- 199	0.0	142	•	7.	190	197	224			7	240	261	566	56.9	700	200		35.5	336	330		337	~				~		c	æ	0 1					19.5	~	E c	6
RACT 10	000	•	990	9.0		0.75	0	•	197	<b>*</b>	27.5	206	221	536	262		200	2 9 5	268	90 E	<b>31</b> €	307	333	9 6	336	333	996	361		368	•	,		0	385	397	126	•	<b>613</b>		? ?		389	395	395	384	ю 6.
- H				• •			r	·	9	<b>.</b>	N 10		<b>5</b>	<b>.</b>	۰ (		<b>.</b>	. ~	. 00	2	•	m	~ .	<b>V</b> F.	. 02	۰.				m	_		n r				<b>F</b>	го ·	m i	m r	o r	) P	, =		3	PO I	m
RESSUR	0	5	•	4 4		~	•	9	~	<b>.</b>			•	-	~ .	"	"			•	•	•	<b>~</b> .		• •		•	•		33		:	9 .		37	37	37	32	N 1	<u> </u>	, ,	, ~	, E	3.7	37	37	Ë
7 A B																																															
E 1 A / 1 S	0.00.0	76.7	,				2	2	230	808	9 6	67.4	23	7	1090		? ?	999	. *	52	ED.	9	9			23		0		1271	2			, ,	000	763	2	993	83	8	2 0	2 1 0	. 3	50	5.	.2667	C
œ.				o N					s.	~ (		۰,			₩ (		. a		-		~	₩.	m (	<b>~</b> 0	. 4			_		~	ы	,		1	•			•					1	_	S.	s	.ao
BET BHT	-124		2			٠ ~	^	-				•	•		<b>6</b>	9 6	4 0				<b>56</b>	= 1	23	7 .	٠.	7	77	28		58	۲-	•		• •	20	~	- 30	<b>4</b>	-17	5 !		:	4	•	- 13	,	
8 S C R	186 59.6														30															31 2					m	_	۰	N	- (	Ν 4					۰	30 6	_
<u>ي ۾</u>	0PEN 325		, M	- -	• ~	~	~	٠	<b>87</b> .	~	r		т.	<b>87</b>	~ ·	۰ <	. <b>a</b>		•	•	•	<b>6</b> .	0	e •			~		198			۵,	N 4		o on	'n	_	•			. 4		, ,	~			•
PCBEG N All	3 2	~ <b>:</b> :	m 1	? F		· M	P 2	9	۳ 0	m :	m r	, 4 , 10	*	w m	•				•	•	4	<b>.</b>	•	•		4	4	ف ا	91.9	'n		ت ⊶ ،			. N	٠	~	<b>I</b> C	en (	m (			, an				ĸ,
- E	NCE 29	14																											ž		-	4															
118E	CORME.										٠,			'n						ni.	-	÷,	<b>.</b>	<u>.</u>	. 4				£	'n	<u>.</u>	٠.		, ,		•	÷	0						~		•	

Table 11F - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 206: Test Configuration 1 (Continued)

S C NETER CHANDER DASTRUCTED GAS RIXI

- TOLLEGE PRESSURENT DISTRIBETION -

11#E	TE SE	BEG C	PRESSURAN	7	A BETAZISTAR	4	S S S S S S S S S S S S S S S S S S S	FRACT104 = 1	- ~	n	•	ю	•		_	9	•	=	-	m
VALVE	FULLY	CLOSED	_																	
_		_	31.5	~	13	•	373	•		. 323	. 323	m	•	•	337	œ	£.	. 424		
· .			7.	ni e	1	99	373	<u>.</u>		500	333	P (		980	275	'n,	<b>Ŧ</b> ;	. 425		= 1
		<u>.</u>					2 M			. 5.24 3.13	7.7	9		<b>n</b> -	538	- 6				
				2	7	ĕ	373	•		3 2 5	312		Ū	• 🕶	99£		<b>-</b>	00		
Ŀ		÷	32.3	_	M.	:	373	~		.333	311		~	•	394	٠	<b>+</b>	394		
٠.		٠ .		٠.	۰. ۱	61	 	<u> </u>		# E	293	•	è٠	•	686	<b>67</b> (	7	700.		
							7 K	- 6		9 6 0 7 0 7	273	5/3	• •	215	30.00	پ و	Ç .	654.		7 2
					9	9	373	1		327	100		. ~	•	962	'n		419		396
_		Ľ.		~	-1.0	16	373	333		333	317	283		~	416	٠	<b>5</b>	£ # 3		
			m.	÷ ;				Ť		343	331	ŏ	~	662	372	Ä.	<b>5</b>	331		4
	25.5	7 6		24.	20.2 6		2 M			90E	906	26.8	36.9	2 -	2 6	- M	0 4 0 7	# # # #	200	2 -
				~	m		373	•		328	311	ē	Ť	4.5	361	٠.	9	415		10
Ġ		÷	ė	٠	m.		373	•		302	222	0	۰	452	377	N	.52	427		.477
Ξ.				Ċ	- 1		373			.239	539	0	•	332	284		•	462		462
_				,	7.		373	. 327		.327	***	~ :	•	F 9	526	8 4 C	<b>4</b> , 4	9 7		310
				. ~	, -		373	•		223		•				0 ^				478
_			. T.			::	373	3 6 5		. E. E.	353	. ت	598	4.5	204	99		02.		7.8
~			~	_	30		373	~		301	301	Ñ		462	381	-	51	489		. 220
Ξ.		ĸ.	_	-36-	^		373			=	. 228	134		463	325	9	09.	558		463
-				M 4	9 1	25	373	Ñ.		276	700	96.7		191	362	۰ ف		.427	.422	427
					٠, ٣		575	. 69.		767	125	757		2 C	•	۰	<b>.</b>	90 6	= ;	
				- 22			373	7 P		273	. E	218		0 ~	9 0 6			676	72	
		· ~		139	1.92	17	373	7 4 4		1 90	244	0.28	352	715	352	'n	96	094	99	314
_		j	ä	40	•		373	305		305	331	186	ŭ	475	215	۰	36	417	475	475
Ξ.		٠	33.2	•	ď	75	373	#E E		308	334	224			334		.52	<b>+</b> + •	334	387
				2	n	5.43	373	916		.223	267	137	- 1		310	ni	4 ; 8 ;	526	=	2
	- 1		7			25	2 10	338			090	252	7 2 2		200	9 M	9	7 7	95	4.0
-		'n	~	-24.	==		373	340	•	309	340	184			371	÷	25	371		495
<u>.</u>		~		-28	M, I		373	10E	ē	256	304	-			398	ò.	.58	977		351
		<i>.</i>				55	273	333		70E.	7 9 5	223	362		390		0,6	362		000
: _				- 27	•	92	373	334	ē	E 0 E	996	~	334		33.0	•		367		
Ē		ď		-20.	m	7.	373	213	m	.237	333	•			333	•	35	571		428
		e i	_	11	<b>SO</b>	<b>5</b> 2	373	307	Ŧ	267	348	146	307		348	348	9+	. 550	. 469	429
Ξ.		ĸ,	m	2	•	•	373	Ŧ		316	341	-	341		341	٠	Ŧ.	<b>.</b>	+	<b>6E +</b> .
∹.		•	٠.	• ;	Ť	m 6	373	5		343	36.5	<b>n</b>	365		129	•	<b>S</b>	£6 t		4.30
		,			50.5 B	- ·	57.5			272	¥16.	201	314		~ C C C C	_ (	25			
				9 0	4 8	- 4	2,2	164		328	. 771	~ 4	9 7 7		N 60	200		0 0	7 6	
		. ~	. n	=	3 -1 52	59	373	321	366	296	121	222		1 1	346	> r-	•	2	431	9
~		n	~	-21	3 1.04	12	373	305		.271	303		302		373	339	30		-	47:
_		÷.	31.5	01-	31		373	202	0 1	282	282	125	321		361	361	31	518	440	0
		œ.		- 23	ET'1 E	m :	373	241	. 462	241	. 241	050	296	215	405	352	**	628	462	
		'n	~	-	F#. I - B		3/3	293	426	. 262	293	96	327	459	360	393	6 \$	524	393	426

Table 11G - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 207: Test Configuration 1

S C METER CHAMBER DBSTRUCTED GAS MI

INFERRED PRESSURANT DISTRIBUTION -

:			980	0.50	90	0.75	103	611.	9 15	171	.170	. 187	. 193	213	227	.247	. 242	5 6 5	2 0	960	299	301	309	916	2 6	9 6	331		343	5	•	9	~	æ	•			8	•	r~ 1	~ r	- 80	38.	8	8
12	000.0		120	3	~	4	~ 0	<b>.</b> -	. M	2	5	~	20 0	Š	22	4	3	•	9 6	- 6	œ	•	•	~	v	v M	7		343	٠	4	9	~	œ	9		١œ	æ	~	00	÷. 6	401	406	408	417
::	0.00	?	E 2 1 -	•	633	0.75	103		7 17		178	. 187	193	222	235	. 239	. 247	254	0 0 0	2 62	299	311	60 E	416	3.6	 	? M		353	Ś	35.0	9 67 7 67	9.10 1.00	373	0 6 P	101	0 00	371	329	372	7) 6 	0 00 0 E0	3.74	376	4 - E
10	00.0	<b>-</b> •	- 1.2 0.0	9 0	90	7.	E .			6	0.7	25	* *	2.4	5	.28	58	53			33	<b>*</b>	m	10 t	, , , ,	ים ני	. E		39		•	e er	9	0	ा ( भा	4. 4	4 4	4.2	43	7 7	7	) M	# 3	4	4 5
•	000 0	-	- 173		90	20	0.	2		: ::	91	2			2	23	5	53	ה א ה	2 2	28	29	67	o .	7 -	. P.	. 10		332	'n	ď	7	'n	S	4 4	* 4	m	4	7	4 (	n v	າທ	4-	f-	٠.
<b>6</b> 0	000.0	Ÿ	284	. –	031	010	896	9 6	5	7	791	1.87		222	244	256	255	272	) C	308	299	320	3.23		2 7 7 7		351		353	^	۰	3	•	0	•		•	~		r- 1	~ r	· r-	385	<b>r</b> .	·20
~	000.0	D D D	0.00	0.52	5.0	0.05	112	123		15.3	178	179	61	122	222	. 239	242	254	997	787	283	291	967	0.0	976	37.1	7		332	Ś	9 7 6	, L.	361	373	7- C		- 20	371	37.9	363	T 0	. 20	7.2	376	3.7
٠	0000		- 120		0.7	10	= :	7 .		-	20	. 52		2.5	2	30	5.3	30	3 6	. W.	3.5	¥.	m	m r		9 17	. 60		. 405	0	•	, ,	416	0	9 4		, 5	_			= =		396	•	3
<b>s</b> n	000	5	248	: =	ET.	15			1 0	Į.	5.2	88	9	, m	33	36	37	r. 6	2 4	6 F	40	45	<b>∵</b>	7 1	7		+		468	4	4	9	7	45	4 4	7 7	6 6	39	E.	80 r	- 4 - 7	יין נ	353	33	35
•	000	=	14.0		60	=	- 5	•	4	1.	81	5	7	2	56	. 26	2.5	58	2 0	60	0.	32	26	י פא	7 6	* E	36		. 374	38	9	9	88	37	9 0	9 6	6	. 39	33	6 9			374	32	9.
m	0.000		6 2 8	200	288	244	208	. 4.3	1.85	203	1.94	204	677	239	235	256	264	272		303	318	311	919		2 4 4	3 41	361		363	~	707	698	361	353	337	346	349	351	346	C) ()	900	**	345	355	353
10 H	000.0		F 6 0	290	097	113	112	1.0	16.9	187	202	212		242	261	. 273	273	287	0 00	303	327	320	89 ( F)		15.7	361	37.1		384		707	3,78	380	393	965		٠.	-	-	- 4	S 1.	. ~	417	-	<del>+</del> -
FRACT!	000.0	-	0 5	0.00	139	132	1 38	0 -	26.1	203	218	236	062	261	786	. 291	308	316	1 2 2	9 50	346	358	377	E		392	40.4		4 0 5		9	7 O T	407	403	00 .		•	-	-	9 1	- 4	7.7	396	•	•
PRESCURANT REBN	000.0	•	979	•	8	0	- 1	"	٠.	70	•	9 (	~ -	•	ഹ	•	~	•	r :	•	_	~	m •	• •	n v	, ,			373		۰			8	<b>m</b> •	0 0	386	æ	œ	∞ :	<b>*</b> 3	י יים	386	00	90
ETAZISTAR	0000		0372		5.5	6	~ :			7	Ξ	= :			=	93	3	6	7 6		6	2	-	= ;		, ,	~		1723	Ë	2143		- 2132	3036	7	* * * * * * * * * * * * * * * * * * *		0939	2	. 3093	9.0	0.00	5563	0000	7.8.4 4.8.4
4. 88	0 9	-	- 		•	٠,	<b>.</b>	د	4 67	ر م	9	0, 6	<b>D</b> 1	•	0	•	'n	. •	- •		•	so.	6	ים	• •	, <b>s</b> u	~		•	~	~			m				~					•	•	<b>S</b>
RANT	(	_	3 6		24	9 :		? `		24	22	25		25	24	56	22	S .		92	25	<b>56</b>	22	7	9 6	26	2.7		56	7	,		- 22	12	5.2		-	•	77	75		, ,	'n	•	'n
ESSU	NING 107.6		2 8 6			٠.						<u>.</u>				_					_	•	_		2 0		=	SURE	Ξ	_		٠.	m	~		• ^	. ~	~	_	~ .		. ~	31 9	_	_
	9 0 0	, E	٠ ،	÷		~					•										æ	•						C T 3	9.0	5	3 -	, n	4	~	- ,	• •	. ~		•	'n,			-		
AP OB	WALVE			. ~		~					_				8	۰	~			1 4	_		· •	m		. 4		PALVE	_	• ;			•	Š				•	_	~ .			9		•
16.9	NCE V	FULL	2		35	36	9 1	, r	- 6	32	37	2		2	37	37	37	17	, ,		3.7	-	25	- 1	7 6	, N.	7	NCE 4	17	26	3,4		39	38	N. 6		900	36	2	8	-	; ;;	ŗ	37	2
TINE (SEC)	E o	VALVE			2.0						÷	<u>.</u>			~						-	r		٠.			-	H	33	41.0	1.5			~											9

Table 11G - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 207: Test Configuration 1 (Continued)

S C SETER CHANGER OPSTRUCTED GAS RIXI

INFERRE PRESCREAT DISTRIBUTION :

118E (SEC)	TERP.	- BEG BIR	ລະ	1 2 3 5 W	BET BHT	13 BE 7	BETALTISTAR PAES	# E # E # 1	FRACT 10W	<b>.</b> ~	n	•	v	y g	<b>r</b> .	<b>&amp;</b>	•	•	-	~	m
VALVE F	חורא	CL 05	69																		
•	•	٠.		•	- 16 . 1	-	-	•	378	614		. 368		398	378	~	368	11	368	409	388
52.0	37.3			71		•	2035	***	~ ·	25		775	344	866	997	377	996	87 Y	.377	607	~ 6 8 7
•	•							•	3.5	753				600	367	9 ~	36.7	. 4 . 10		123	3 7 8
•	2			-	- 38		•	ě	315	717	362	372		312	382	. 00	362	8	372	423	392
• •	9.9	ď.		-	30	7.	1724		375	433	363	375	~	387	375	~	352	46	375	. 422	387
•	m .	•		~	-23.		~	•	395	426	.361	371	m	362	371	•	330	47	. 371	426	385
•	~ -	ni e		<del>-</del> •	- 26		519	•	. 372	- 53	372	372	•	385	372	~ ^	362	9 4	372	. 423	265.
					) er				97 9	9 -		5		92E		~ •		. 4	9 19	9 17	6 5 6
•	7			-	- 38		588	•	370	Ξ	096	370		3.0	380	•	360	. <b>4</b> 10	0 C E .	431	1
2.0	17.3	•		~	<b>36.</b>	•	1519	•	363		.363	363	~	374	382	•	363	£.	. 363	.440	0
	•			~ :	29.8				332	111	364	332	1	376	388	6	376	4. 10.	364	747	<b>=</b> :
•	• •	, ,		7	9 6		986	•	7	2 :	. 555	533		379	067	0 0	796	9 7	798.		200
					-216				25	200			40	3.5	7 6				100		<b>&gt;</b> -
	17			•	1.6		, -	•	, M	917	3.6	362		P . F	0 00 0 00 0 00		2 9	> <del>-</del>	2 10	2 E 9	
•	•			•	23	. ".	168	•	365	122	365	36.5		376	376		36.5	. 4	38	433	•
9.6	8.9	•		•	•	0.0	000	316	360	. 429	360	372	CH.	372	372	g,	360	4.5	383	. 429	•
•	17.3	•		~	-17	-	779	386.	360	.436	360	371	2	371	382	600	371	45	371	. 425	•
•	9.	÷.		•	-11.			386	35	428	363	375	•	365	375	•	363	<b>.</b>	365	418	418
•	- (			•	9	~ .	525	306	7	7.	338	969	m 1	369	085	•	369	n (	369	454	. 4.13
•	<b>.</b>			- •	9 0					6.5		175	•		20 0	٠.		# W	, L	.431	~ (
	-			· •				707			. 755	176		275	, L		197	7	195	) P	
	9			•	16		•	ĕ	2963	919	79	12.		376	9 60		9 63	M	, M	7 M J	
	•			•	22.6		122	306	333	412	.367	378	•	378	37.8		355	<b>m</b>	367	434	_
•	6.2	÷		=	24.6	•	-	306	360	450	360	384	•	372	384	•	348	€ ₩	360	432	~
•	•			~	9	•	1091	ŏ,	333	-	.367	378	•	378	378	•	355	m	. 367	426	
• •				•	- 12		•	9 0	7.7	60	190 k 190 k	7.4	•	374	7.6E	•	331	m c	37	7 9 5	604
•	-					•	125	9 4	707	607		2 .		373	* * * * * * * * * * * * * * * * * * * *	9 0	7 6	2 -	2		~
	•				7			9 M	9 M	2.2		36.5		7 E		<b>,</b> -		- M	27.5		
•	1 9			=	12.5		_	306	361	2	373	361		361	366	_	361	W 4	373	423	423
9.0	9.9	•		<b>.</b>	-19.2	7. ~	•	386	360	90+	360	360	2	360	395	-	371	Į	371	. 416	
•	n 1			•	-29		519	9 H	296	0 1	. 367	726	~ (	326	80 (	-	367	F .	377	421	
	. u			•		-			7.		27.2	121	<b>~</b> -	9 6	2 C	<del>,</del>	9/6	- r	9/5		
				-	2		E 2 E	3 6 6	755	407	3 2 2	0 Z E		9 M	407	•			2 CE		
•	-			-		•	ě	386	368	403	368	36.0		326	605	-	380	42	380	219	414
• .	. 9			-	9.	•	000	316	363	412	363	375	-	363	000	~	375	M 4	375	412	412
•	E .	•		~	-42 6	,	-	386	364	<b>90</b>	364	375	~	364	397	804	375	P +	386	408	419
•	6.9			-	= ;	~ '	<u> </u>	386	9 .	=	360	371	œ	360	394	416	371	4.2	382	. 416	416
•	~ •			~ <	2		275	986	786	9 :	. 355	979	<b>-</b>	333	191	416	379	<b>.</b>	978	Ä.	416
				-	- C	 - 	•	701	370		100	283	-	320	200	* 1 4	9 6	4 4	. C.	414	4 1 4
0.					- 12		167	306	3.0	9	3.0	381		0 / E	393	10.0	370	. 4		917	
	6.9			<b>37</b>	-12 0	,		386	3.0	7	3	391	312	368	391	402	36.8	4	380	+1+	400
99.0	2		3	•	-17 1	-	9.9	386	378	<b>-</b>	378	000	303	378	6 R E	00+	368	4.2	378	411	400
•			5	•	3 23	_		386	371	417	382	394	302	385	385	394	371	5	385	. <b>4</b> 05	¥ 0

Table 11H - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 210: Test Configuration 1 S C METER CHANGER DOSTRUCTED GAS MI INFERRED PRESSURANT DISTRIBUTION ..

71RE 1	ENP (DEG	C) R PRESSUR	BETA RANT	N BETA/18TA	R PRESSURAN	1 FRACT10	<sub>=</sub> ~	m	•	'n	•	~	<b>6</b> 0	•	9	1.1	12	13
EEC	VALVE	PENING																
•	4.8	<b>.</b>	162	000000000000000000000000000000000000000	0 6	0000	000	000	000	0 0 0 0	0 000	0 000	000	000	00.0	00000	000	
<u>.</u>	TIN PPE		2636	10 25	•	•	?		>	2	2	2	2	2	5		5	•
7	5.2 25	2 243		13.	•	•	0	- 700	۰	00		005	•	۰		10	0	000
	2.2	1 20	•	32	~	25	159	2	•	. 26	1	5	-	•		25	23	251
_	0.6	2 25	~	9.0	4	•	120	9 ! 9	•	9.9	5	1 9	Θ	CI		<u>+</u>	4	0.26
_	m	<b>.</b>	905	3230	0.52	2E0	037	343	810		039	+11	135	037		0.18		018
	N 4	52	<b>~</b> (		9 ·	•	ъ.	234	•	2.0	~ (	4 .	<b>P</b>			0 4 8	<b>(1)</b>	. 0.7
	0 V	23	~ •	2	517	<b>,</b>	- (	232	0 4	2.2	•	cu .	, c	ω.		160	∞ 0	101
		. 63		,	171	•	v 1		9			٠. ٢	ø :	- 0			20 0	200
•	) M		- ~	2	0.5	• ^	. 7	. 6	V P	v ^	7 4	າຮ	9 0	V 4		521	<b>~</b> -	
•	in in	73	. ~	2	**			178			•		•			1 6	• •	1
	9.	52 9	~	3	176	•		6		22		~	S	· IO		169	'n	132
3.0	7.8	9 24	~	9	•	~	0	189	•	22	_	G.		æ		172	9	.172
0.7	6.4	2 24	•	5	•	•	•	529	9	54	•	9	-	N		0	23	. 243
•	۴.۷	4 25	~	;	-	_	gr.	286	8	. 25	~	_	5	•		82	۰	. 156
•	-	7 24	30	ž	~	•	3	221	m	31	r-	an.	~			0	22	.212
٠.	۲. کا ا	2 2 2	~	2	•	•	•	519	m		g.	m	-	-		. 228	S	210
•	98.8	23	~	~	•	•	•	2.2¢	•	33	~	CJ.	•	•		217	CV.	199
•	96 6.6	25	~	5	•	~	8	273	8	9	_	~		٠		. 262	•	199
•	ا روم د ما	52	<b>•</b>	9	•	~		5 6 5	•		~	~ 1	•	•		242	9	. 2
		22	~ •	, :	~ (	•		570	80 (		<b>~</b> •	~ 6	•	•		214	9	2.5
	9 7	. ·	~	9 (	29.0	• •	- 0	305			,	on r	<b>80</b> V	20 4		264	9 0	
•			•	, .				7 0 0 0				- 1.	9 9	0 0		3.70	9 9	3.6
	, to to	7	• ~	•		•		9 6	h @		7	- 1	۰,			2.0	•	279
	) In	7 26	• ``	9			\ M	200	•		•	٠.				254	1	123
	C .	4 26				•		323	•	. ~	•		. •	. 00		252	-	292
	-	3 26	_	5	-		- 1	318	-				•	00		297		287
0	1.6	3 27	~	5	•	•	-	319	•	3		~	~	0		329	CV	319
•	3.1	3 27	_	6	•	•	•	327	m	. 95	•		C	ò		327	N	306
•	0.E	3 27	~	2	•	~	~	338	•	26	9	~	-	_		338	S	316
	3.0 36	3 27	~	9	370	~	~	352	~		129	10	•	-		340	9	340
第二元 五二元	VAL VE	CL OSURE	•					- 1										
•	6.5	72 2		7 2347			795	100	795		90	9 6	0 .	328	ر د د	9 1		306
7	2 2 2 2 2	7	•	2		-				•	•	_	-	٧.		7	0	٠
	2 8 43	4 27	-	•	382	-	38.7	Ū	66	-	430		Œ	4	9 2	~	æ	319
	2.2	1 27	- 25 8	~		419	280	'n	367	-	619	9	•	_	0			327
7.0 3	3.4	6 28	•	$\sim$		-	395	•	383	•	430	4	~	m	0	5	5	347
	9.0 g	2 27	-	•	385	~	96.	•	400	•	432	9	•	~	33		~	347
9.6	. v	23	-20	77		•	326	٠	226	~	797	•	•	0	. 65	9	3	. 62F
	m + m	6 28	21	8		_	<b>†</b> 3 <b>†</b>	Ň	452	•	979	~	•	~	<del>-</del>	•	~	218
•	۳ • •	36	- 19	r	305	~	453	~	<b>7</b> 05	~	623	9	•	•	4	•	•	321
~ ·	7 C	2 6	- :			~ 1	7 . I	Ŧ,	9 9	~ (	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	•	•	0 1	<b>•</b>		•	309
-			-	* 6		•	9	<b>5</b> •	124	η.	7	- 0			t	٠.	V 6	
•	•	•	1 1	<b>&gt;</b> 4		• •		•			3 .	<b>.</b>		2	<u>.</u> ;	ør	<b>.</b>	
	9 6	•		•	387	٠.			7 .	<b>-</b> -		- :	•	•		٠,	<b>-</b> r	9 0
•	· •		ı	7614	7 · ·			با در م در	) i	2/4	7 6	, , ,	3 6 3 6 4 6	2 P W		4 4 4	9 5	6 4 6 7 7
	4 M	5 6 8 7 8 8	2	•	2 <b>0</b> M	1 00 F	7 W		186	- 4	'n	٠r.	9.0	o m		o m	2	) E2
	· ·	22	1		305	100		·	3 6 2		, -		•		. 4	• 4	. •	. M
	-	2 2	1		3.02	¥ 13	7 <b>6</b> 0			, ,	28	٠. د	• 🕝	rm	, 4 , 5	. ~	. 00	M 6
•	•	;	•	•	, ,	;	•	,	<u>,</u>	,	,	•	,	,		•	•	

Table 11H - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 210: Test Configuration 1 (Continued)

PRESSURANT DISTRIBUTION -

NIN TARBOOM			Z Z Z	•	•	,	•	,	•			•	•	:	
5															
25.3	-117.0	=	385	~	295	. 422	<b>~++</b>	372	. 521	. 422	372	291	.47	•	. 471
28	236.4	2	305	339	129	375	199	330	418	362	326	. 294	¥.	350	411
27.7	9. 1	<b>;</b> ;	200	•	24.	926	2	362		200	# C	7.50 M	<b>~</b> .		
	~	5	305			5/2		7 W	77	95	337	2 6	4		7.7
	-70.0	=	305	~	312	9	152	376		. 255	101	283	*		
•	-25.3	=	385	~	=======================================	398	430	382	. 462	318	330	. 22 1	<b>~</b>	•	-
	E . 60	2	385	-	=	398	=	372	•	321	321	293	7	2	=
		5	305	_	0	0	435	T .	•	906	5.58	321	~	~ ⋅	•
	<b>⊸</b> (	9 6	200	•		986		374	m 0	327		0 0		9	•
٠		,,	706		155	71.			* *	97.	200	. 63.0		7	-
•	- 22			• •					9 6				7	<b>,</b>	
•		: :	200			2 2 2		266		363	7 8 7		7 4		<b>,</b> -
		1221	2	•			424		• •	7 7			~	• e	• •
	•	96.36	282			4		•	•	707	5		4	•	, a
•		1961							4 Y	7 7	1 200	25.0			
•	-116.7	1114	382	767					• •		283	200	?	•	, 4
	-	-	382	=		417	429			300	261	273	- CE	•	
	-143.4	=	382	5		428	428	393		340	306	236	3.5	-	•
	•	-	382	•	•	617		377	•	1 6 E	363	236			47
	- 13	5	382			422	422	393		350	320	330	3.		٠.
•	-226.7	•	102	-	•	£ 13	. 163	311	<b>16</b>	. 269	1.85	185	<b>\$</b>	**	•
•	2. 64.2	:	385		1	412	199	373	. 412	373	. 294	346	<b>8</b> 6	ĕ	. 452
	9.866-	-	385	~	79	220	320	370	614	189	06	426	~	3	~
•	316.4	7.38	305	•	96	0	9		- 7	00	385	233	m	•	
٠	7.42-	•	382	•	•		<b>.</b>	372	=	100	60 E	.327	۳.	m •	m
•	7	### P	7 .	• •		399	667	316			2 2 2	667	٠. ٣.	-	200
		91/3	7		9 4		200	77.		? .	77	500	0.4	•	
•	7 212-	, 6	3 6 6	3 - 6		7 6	7 7 7	200		104	7 6	7 2 5	. 4	• •	7
	1 29 1	M 950	382		,	696	346	276	. F. F.	7.7	3.5	346			486
	141	22	382	343	392	360	343	293	ō.	80+	80+	37E	~		-
٠	-193.5	~	382	Ä	~	.365	36	. 256	•	420	. 283	. 392	₹.	•	. 329
	10.2	•	362	•	~	368	341	234	368	421	421	341	4	~	14.
	7.901	2	382	•	0 T	369	969	71	<u> </u>	6 7	÷	390	*	-	•
	2.411-	2	725	•	-	9.0	763	. 25	330		*	999	•	•	7
٠	P 10		716			2	9 9	7				2.5	÷ :	7 (	•
				•		3 7 6	7 7			7					
•	٠,					?							- 6		٠.
		1.374	2			7 6 9 6				) T			9 B		
•	•	: :	382			3 2 4		26.0			3 7 6	346			
	•	· m	382	7		343	766	242	76	394	•	7 9	-	- 4	7
	71.6		382		;	0	107	296	104	080	380	# E			•
	-71.6	9.	385	34.5		345	370	244	370	170	•	370	•	. ~	7
•	17.6	~	.382	Ē		352	401	256	376	• • •	304	328	37	. •	473
•	•	0.00.0	.382	~	-	347	393	250	395	371	•	371	7	•	467
	16.6	1417	302	3.7.											
•	, ,					1	7	261	7	407	404	7 [	7	361	

Table 111 - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 211: Test Configuration 1

G C METER CHARBER OBSTRUCTED GAS ME

- HOLLDGIELSIG LEERDSSURL GUREULEI

Table 111 - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 211: Test Configuration 1 (Continued)

	¥	E 5 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6	-	5 T R 1 B B T 1	J 5 1 20		ER 0 <b>68</b> 78	AUCTED .	Z = 2 Z Z	=									
11NE (SEC)	16 HP	PEG	C) PRESSUR	BET	IA BETA/15TA	R PRESSURANT R	FRACT10	¥ ~	n	•	'n		9	•	10	77	~	13	
4 Te >	Fäll	Y (185																	
<u></u>	13.4	25	*	<b>36</b>	-	100	~ 1	. 645 1	102	-		•		02		~	0.	2.	
22	M	M M M	35.2		6 - 3270		723	5.53	M 00 00	784		4 10 0 4 0 0	568 - 1		058 - 4		52 - 65 75 - 60	6 .290 8 .290	_ ~
÷	34.1	E	2	2	ימו	306	•	555	5	908			ו	55	1	4			
ø.	33.2	ä	Ħ.	~	m, i	186	8	560 1	50	949 1.	2.5	9		35	1	9	0 -	5	
• •	5 -		£ 5	<u>.</u>			•	1 120	- 2	976	- r	m r		e Se Se Se Se Se Se Se Se Se Se Se Se Se		e,		4 4 0 n	
	9	m	E	-35	7	386	•	616 1		915	. <del></del>	. T			. 1			? (N) r oo	
÷	36.6	M	37.	-12	ı	381	73	. 532	25	. 757	. 69	~	32 -	96	٠.	2 . 1	5 - C	. 2	_
÷.	36.0	<u>.</u>	2	m ;	-: <b>•</b>	10E	53	. 525	æ :	732	80 f	*		9 ;	i N	6.0	•	e	• • •
- ~	7	7 6	2 2	22			3 0	283	18 1	0.00	 Z #	~ ~	9 0	: -		00			
<u></u>	13.0	32	2	-12		305	92	. 527 1		923 1.		. <b>a</b>		4		3			
÷.	34.6	Ä:	2	-12		196	= =	. 343 1	215	628	943	~ ;		22		8	2.		~
n u	34.8	- 7	2 5	- 24			* *		7 8 5 7 8 5	-		¬ ~			, i	9			<b>.</b>
ί ~	4.66	2		•	•	361	92	621 1	29	920		•	1 6.9	20			-		
	32.9	2	Ħ;	+ ;	N, C	301	3	1 1 9 1	20	924 1	900		37 -	26	i N 1		2.	·	.5.
<u>.</u>	31.1		= =	. 13			-	1 127	- -	. 1 640		7		96				* *	
	9 17	, F	Ä	7		1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	• -	. 691	2 2	116	. 4		3.5		· ·				- 06
~	32.7	32	33	~	Μ,	381	•	763 1	20	926 1.	089	•	19	22	,	0 -	2 - 2	1. 9	_
<del>.</del>	<b>8</b> .	<u>.</u>	£ .	-12	٠. ٩	100	2 '	649	96		972	~ .	5	E 1	i æs			(	
	0 P	3 6	- M				- 0			1 916	. 081		212	. 60			7 C		
	32.0	=	32	2	•	300	•	789 1	39 1	059 1.	329	~	39	30	٠	9		0	
÷.	36.9	, E	<b>.</b>	-36	7	100	•	393	9 :	755		•		19	i.	5.		7	. <del>.</del> .
	32.3		2	, E	- 1	1 0 E		1 099	- 99 -		352	~ -	a	*	i 1			0 C	
	9.9	, m	, <del>,</del>	7				1 619	- E	986	209		 			100	 	, .	
-	12.7	32	33	~	m	391	•	. 673	31 1	086 1.	33	~	. 09	48	'n	0 - 1	2	00	_
ni r	37.1	9.	# F		7	20 C	* *	. 579	32	794 1	60 c	•	110	34		. · ·	2.1	o e	
	. E.	, m		- 1				1 829	, 51	696		, c							٠.
	32.3	=	33	-	•	106	•	754 1	1 +8	019 1.	7.5	M 1		9 9		8 - 2	9 . 3		۵.
ġ,	6.6	, M F		7	+ C 2 2 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4			929		1 0 2 0		~ *			i 1	0 -		9.0	~
: =			-	m	•	106		1 980	-	1 060			- 06	27		2 M		00	r
÷	34.5	33	33	Ţ	2 -1.6814	196	•	616 1	32	824 1.	. 12	•	38	9.8	1	5 - 0	. 6	°.	_
	23	2	, i	•	•	ē	* .	6 6 6 9 .	S :	887 1.			23 1	61.	i.	9	-	•	
<u>.</u> .	0 6	3 6	10 PM	r =					2 4	1 1 1 1 1 1 1			: : • ::			- c		- 0	
	32.9	2	2	-		Ē		655	2 5	903 1		•	12.	2 20	,		-		
÷,	36.9	9	<b>#</b>	-28	0 -1.3002	30		970	9 1	738	5	<b>P</b>	· ·	54	i.		· ·	~	Pr. 1
,	75.4				-		•	. 790 1	n o	976 1.		~ 4	- 1	- 6	1 1	0.0			
• ~	32.0	5 5	2	***			•	789 1	0 00	982 1			 	5 4		- N		. °.	
	13.9	=	=	-12		301	~	701 1	133	-				34		- 1		•	
	32.7	32	2	2	•	100		. 271	. 208	_		10	21 -		ï	2 - 1		0	_
• . × • × • ×	¥ .	e M	Ä	•	- 2962		~	. 264 1	165		en	•	- 29	0	i	21		o.	_

Table 12 - Mean Values of All Quantities, Test Configuration 1

. :	78.4	5	Ι,		= 7	:	2				L	•	9	i		•		9	_				•	
		-		) L		= 1	€ .				E	AN PRE		¥ .	20113	-	# 1	2					3	5
2 EC	LINI		,		,	HE T	8					•	,	9	~	<b>*</b>			2					
•	? ?	29	~		87 CV	ê	0	0	00	0 000	0	000.0		ô	0	=	0	0 00	000	e o	0	¢	6	=
2.1	<b>-</b>				243 4	•	6.7	٩	9.	. 65	ල : ද	0.34		٠.	٥	•	: C		. +91	•	T -		-	e.
5 · 3	32 6	35		_	10 19 10	Ŧ	038	€.	~	9.2	162	116 -		6	7	-	•	4	- 62:	~ <b>.</b>	5		·-	3
<b>6</b> . <b>8</b>	•	# P		_	°	-	437	Э.	20	9	2/5	032	880	<b>⇒</b>	0	1	•	26	083	00	9	٠	5	2
•	33	~ M			E	<b>m</b>	9.0	<u>ء</u>	 20	5	196	900		S	<b>-</b>	~		ري. رق	96:	5	2		و د	٠ د
•	36.3	~ (F		_	7	m .	5	·		9 ·	160	20	6.55	an .	-	1	<b></b>	2	787	ទ	= 1	٠		25
•	9 1	2 0		_	21.9	•	= :	0 /		39	0 2 4 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	. 53	0.23	⊶ .	0	-		26		ر د د	·		و	C 1
	• ·				22.5	-	133	~	9	9 1	-	9	737	4	?	-	_	56	902		1	•	و د	3
<u>.</u>	27.8	F (			23.5	5139	152		90	S .	190	9 1	. 233	164	_	-		35	188	4	□ 1	7		2 (
	8	, i		٠.	2 8		121		•	9	17.	20	237	œ		_	۰۰	20	200	9	~		-	4
٠.	- I	0			0.47	~	3 °	~		9	183	. 1 7	797	-	-	- '	•	4	215	œ		•		2
<u>.</u>	m 8	0			6.	•	508	~		8	193	202	000	•	-	•	•	36	222	٥ ۲	7	•	9	5
	38	0			M .	-	. 25 	<b>~!</b> ·		217	707	217	<b>+</b> [	10	~		~	ر د د	238	0	0 '	•	9 1	9 9
٠.		9			91.0	∾ .	242	,	 • •	232	213	233	337	· ·	~ '	~ '	۰.	225	260	e :	~ 1	•	<u>.</u>	9
<u>.</u>	80	0			24.7	•	566	~	26	~ 2 ~	247	526	795	•	~	~	٠,	2	271	2	σ,	•		0 2
<u>.</u>	37.9	<b>→</b>		_	22.0	~	5 9 2	P9 (		~ ~	257	2.23	387	<b>~</b> 1	~ .		~ı	4	31.1	56	9	•	٠٠	2.5
~	37 7	0		_	5. 2.	•	<b>P</b> 0 <b>P</b>	~	: 80 20	- 31	273	282	405	<b>~</b>	~			00°	4.	e G	va .	•	w	9
	37.6	<del>-</del>		_	27.8	CJ I	153	m		112	292	800	8 7	0	۱ ب	٠.	~ .	5 .		0 M	5	•	~ ·	9
Ľ.	2.	-			56.6	n	145	m		5	311	329	*	r. 1		י פיז	~	60	363	<b>~</b>	<b>N</b>	•	•	9 0
	7	-		_	23. S	3720	361	m	5	25.5	7	B (	7 6 2	•	<b>M</b>			80	390	4		•		9
_	~	=		~	20 2	5 <b>4</b> 6 P	187	•	7		364	385	80 ·	2	···		₹ 1	m	300		•	•		0
	9.0	÷		_:	~	~	383	₹.	~	=	4	- O	7	4 38		· ·	~	6 .	60	in :	•	٠	9	5
તં.	96	99 PO		_	9.46-	-	28.	•	~	5	357	<b>+</b> •	417	, n			ne i	75	4.5	S .	`	•		9
~	36.7	6			8	-	. 389	•	~	<del>-</del>	37.	*	00	80				5	369	9	-	•		
	~ 50	E .			~	•	393	₹.	m	. 63	380	-	# B	•	י נים	•			437		~ •		-	20
۰	36. 7	60		œ.	-116.2	•	E 6 7	•	~ :	•	E .	415	36.3	T :			٠.	9	442	E !	∞ ∙		-	5.0
	8	- T		_	-12.4	•	6 (	4	9	₩.	9 6	4 19	8 C	1		,	<b>.</b>	<del>*</del> •	45.7		4	0 1	-	6 1
	80	60 (			39.3	•	19.	PT 1		~ (	183	9 :	9 1	, C	. 1	,	~ .	~	2.5	m (	4			33
	9.				6.09-	•	667	• 1	•	~	7		1 2 .	•	·"	~ (		9 1	9 6	2 1	,	•		
×.	7.	m				~ (	159	m r			187	•	. 28	4 1	~ .		· ·	•	20 c	O (	Э,			9 1
	- 6	7		7.00	1 6 6	2230	3 2 6	, .			191	"					۰ -	9 7 7	2 6 6 7	9 9	2 6	7		ם מ
						•	28.5	• ^	. •		20	3.6		•				9		2 -	۰		-	3
	200	2.0			- 28	٠.	283	1 M		•	301	366	201	4 4	. ~			. M	331	. =	٠.	•		9
	19 2	20 2			6. 45-	. •	241	•	2	302	101	10	621	•		-		9	500	7		1	#7	0
~	18	20			-103.7	•	246	'n		~	460	.267	3.550	~	•	,	~	8	543	60		<u>-</u>	1.1	23
÷	17.9	19.2		16.4	29.8	•	248	~	96-5.	~	184-	a.	4.149	0	-	<u>-</u>	6 E	4-	962 1	. 66		<del>-</del>	8.1.8	9
÷	14.7	16.2	~	13.1	-12.2	-	202	m	5	~	313	•	. 295	2	-	Τ.	-	0.5	128	01	***	•	1	83
÷	11.4	12.7		10.1	1.0	~	166	Ċ.	90	•	203	•	. 277	ም	•	•	m	. 36	073	50	87	٠	2.1	9
<u>.</u>	~. •	~	_	•	+ 6-	~	125	~		•	251	<b>(1)</b>	247	•	•	-	~	201	024	0	-	•		9
÷	•	~	_	-	+ + -	~	127	~	5		152		. 254	ø	•	•		90	022	0		•	~ ~	9
÷	9	~	_	<b>.</b>	N N	•	. 129	~!		•	7 6 H	~	263	<b>r</b> ~	3			40	016	60.	-	•	). N	S
•	<b>8</b> .	m		~	en m	1093	680	7		•	737	•	. 24	4	•	,	ŕ	5	036 -	0.4	4	ï	~	9
-	~	m		• •	m	1128	. 9 1	~	·		247	n	233	5	•	'n	•	<u>~</u>	- 620	0.	4	í	7	2
<b>+</b>	~	<b>~</b>	_	~	m	. 1162	F6.	~	•	2	256	•	561	9		ć	~	-	043	0	•	ď	~	0
T :	9	₩ (	_	~	<b>6</b> 7	1197		~	•	9	26.5	•	270	~		ř	٠ د	55	- 240	e i	'n.	Ė	ر ا ا	2
T,	9 (	- (	_	<b>M</b>	ID (	1232	197	7	~	222	274	~ 1	. 279	8	1		- - -	65	0	ا د	90		ا تا در	6 I
<b>—</b>	es (	<u>ب</u>	m 1		IP 1	1267	66	Q I	•	9	284	282	287	.291	290 -	. 031	D. M I	1 63	- 220	90	90	90.1	~ ·	50 ¢
	<b>7</b>	-7 1 PD 1		N	n (	P	201			200	29.3	•	967	D 0 0	2.0	5			600	9 .	5	) 	~	2
•	2	7		7	n	13.47	104	**		*	302	306	202	303	C/0 -	1	•	. 02	- 690	20	0		~ ~	2

Table 13 - Normalized Mean Local Pressurant Fractions, Test Configuration 1

•		^	m		•		٥,	CA 1		40	_ ^		-				9	=		2		7	Ŧ	=
	•		0	•	•	•			ō	•	000	•	Ö	0	. 0	0	000	9		. 0	•	000		
:	-	70	7.95		9.8			7	-		134		234	• -	- 8		•	-		-				
•	•	9		٠	00				۰			•	ė	•	-		•	3		٥		٠.		9
130	_	5	7 9 3				~		~			٠	800	-	:			-	. ~	0			_	
209	-	29			171			-	'n		•		0 9 2	_	~		. 🕶			-				
175	~	•	234		330		142	~	38		~		465	~	. 9		_	•	n	C.			•	'n
1+1	m	3.9			421				ě.		₽-		643	_	52		•	- 6∙	4	7		•		2
663		6.1	112		352		•	_		•	•	٠	490		3 6		~		1	77	•	~		2
4:13	~				361		0	•	Ň		•	•	210	-	=	•		•	•	26	-	•	•	<u>•</u>
<b>3</b> 0	•	5			•		~	_	œ	٠	~	•	**	~	6	•	-	m		33	•	•	•	2
347	•	59			•		•	4,	•		•	•	181	•	23	-	•	~	ıc	Ŧ	•	•	•	•
613	•	33	513		530		~	•	ri.		n		537	*	6	•	~	C.	-	38	-	•	•,	2
:	•	7.9			•		-	•			~	•	,26			_	~	C4		5		•	•	9
:	•	-			•	•	~	~		•	~	•	673		28	•	~	-	-	38	~	~	•	'n
754	•	•			•	Ċ	•	^		•	•	•	7.26	•	22		•	~		3	,	_	•	0
603	~	9 [			~	~	•	_	29	•	•	•		•	6	_	•			•	~	•		'n
. 8 .	~	53			•	-	•	_			•		9 2 9	~		_	-	•	~	- 170	~	~	_	•
904	-	20			•	-		•			•		113	~	2.2	-	•	•		•		N	•	2
951	=	99			10	-	₹	•	7.9	•	ø	•	922	•	e	•	~	•	_	m	_	-	•	•
1.00	•	•			•	-	•	_	50		•	·	9.83	_	4	•		a.	~	•	•	~		2
= -	•	•	•		•	-	•	_	90		•	-	0.18	•	9	•	•	~4		•		•	_	•
1 097	-	•		-	m	_	•		۳,		•	•	973	90	92	_	980	5	-	m	_	~	_	~
1.104	-	•	~	-	8	-	~		m		•	_	€ 15	•	3.9	_	œ	~	ra	1-		•	_	3
1. 109		•	٠	-	071	-		_	•	•	•	•	Ø 1 4	•	6	•	•	m		٠.	•	•	_	S
1 1	_	•	•	-	~		•		æ		~	-	7.0	č	c	_	129	•	=	9	•	*	_	٥
	_	•	•	-	•		•		•		m	•	926	ř	=	_	•	•		•		~	-	'n
1.077	~	•	•	-			~		•	-	~	•	296	•		_	Œ	۰	-	•	•	2	_	ċ
1.028		~	Ō	-	~		9		٠.		•	•	937	•		_	~	m	~	50	•	47	_	'n
1 123	_	'n.		-	~ 1		•	-	- '		•	•	5	•	T	_	9	•	•	8		~	_	•
933	~ .	•• (	ě.		~ (		,		7		•	•	230	r.	•	_	•	~		•	_	4	_	n
-	_	•	~ :	-	m I		•	_ (	9	•	•		663	•	-	_	•	•	0		_	•		•
07/	- ·		~ •		~ r		•	•	N 1		n,		200		0	_	- 1	8		∞ •		•		r
70.		7 7	3 2 4				7 5	- •				•	9 .		•	_	222	•	~ ~ •				<b>-</b> -	<b>.</b>
:	•					-	4 6				Р 4					•	п.			9 4	٠.			2 5
-		• •	'n		•	•	•		9		•	٠,			. :		•	•			•	, ,	-	, <sub>e</sub>
3			-	7		9			6		•	•	1262		,		``	•			. 4	•		
6	•				1		•	_	3,7		. ~	•	2	~			331	٠,		5	~	267	-	5
750	~				•		~	~			•	•	1 68	-	:	-	•	S	<b>—</b>		_	•		•
199	•	8			•		~	•	2		-		043	•	=	Ť	•	~		•		•	_	'n
683	•	*					636	•	92		•		0 6 1	•	5	Ť		-		m	_	~	~	0
713	~	?			-		613	~	20	-	•		980	•	=	Ĭ	•	¢	~	0	_	•	~	'n
633	•	21			Ň		631	•	2	,	125	•	200	-	=		92	-		=	_	~	~	۰
637	•	Ţ			Ŧ		653	•	n		139	٠	097	_	~	- 1	'n	7		7	_	~	7	~
3	•	•			Ň		679	•	•	ľ	፤	٠	107	_	32	-	N	- 13		=		•	~	•
204	•	7	;;		•		69	~	•		-	٠	117	_	?	-	œ	Ξ		Ξ	~	153	C4	'n
728	•	•	710		719		720		8	ř	;	٠	127	-	25	7	35	2	2	1.3	~	163	~	•
73	~	<b>6</b> E	713		•		743	~	9		173	•	137	٠	3	-	~	•		7	~	173	~	'n
779	~ 1		7.58		•		765	1	•		=======================================	٠	147	7	2	,		~		_		=	~	0
793	•	r. 60	7.8.1		791		<b>28</b> 2	•			193	•	1 2 7	=	2				~	-	•	193	۲,	ŗ

Table 14 - Standard Deviation of Mean Local Pressurant Fractions, Test Configuration 1

						100 100 100 100 100 100 100 100 100 100			
		6 4 W G G G G G G G G G G G G G G G G G G		0 0 M 0 M 4 M 6 M 4 M 6 M 6 M 6 M 6 M 6 M 6 M 6					
	- N. R. B. D. R. B.			70000000000000000000000000000000000000			0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		
				ON N P 4 P 4 P 4 P 4 P 4 P 4 P P P P P P			00000000000000000000000000000000000000		
				7 \$ 4 4 6 4 4 6 5 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6					
2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	::::::::::::::::::::::::::::::::::::::								
10	1 M B W B W W W M M M M W M M M M M M M M						* () () () () () () () () () () () () () ()	B B P P P P B B B B B B B B B B B B B B	
0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0							N 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	9 C D T M M M T C T M M C C C C C	# <b># # # # # # # # # # # # # # # #</b>
0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0									
0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0								***************	
					~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~			9 5 4 4 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6	
0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		M 4 0 01 0 - 10 1 4 1 4 1 0 1 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0				900-00-00	00000000000000000000000000000000000000	9 1 2 4 4 9 1 1 4 4 9 M	
0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		**************************************			************		4444446	M	
					M M O N N P N N B		0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	2 V - V - V - V - V - V - V - V - V - V	~ ~ • • • • • • • • • • • • • • • • • •
000 000 000 000 000 000 000 000		00000000000000000000000000000000000000					0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	~ ~ ~ ~ ~ ~ ~	~ • • • • • • •
0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0					0 ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~		444600	T M S ~ ~ 4 8	
0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0					~~~~~	9999	4 4 4 6 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	m sc ~ 4 4	
2 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	39 114 70 114 86 119	~ ~ ~ ~ · · · · · · · ·		2 2 2 3	6 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	S C - U D	
00000000000000000000000000000000000000		4 - 4 - 6 - 6	39 70 16 19 17	~ 6 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	* ~ ~ B	9 2 3	9 0 0 0 0	~	• • • • • •
0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	70 86 19 71	6 D O O	~ ~ 5	2 3	900		
22 0 0 3 1 1 1 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2		7 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	99 17	- 0 0 - 0 0	~ 57	4	2.0		
100	9 9 9	200	99 17	0.00		0		•	Ξ.
174 1199 1199 1199 1199 1199 1199 1199 1				6		·a	A		-
200 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	8		67		•		6 2 1	Ξ	•
279 W21 W W21 W W21 W W31 W W32 W W3			96 . 20	20	•	m	219	^	~
1002 M90 A 1004 M90 A 1004 M90 A 1004 M90 A 1004 M90 A 1004 M90 A 1007 M90 A 1007 M90 A 1007 M90 A	2		17 19	2	2	•	B 6 1	13	~
6 400 400 600 600 600 600 600 600 600 60	3	_	34 26	. 12	_	æ	278	_	_
1 000 010 010 010 010 010 010 010 010 0	<b>29</b>	•	52 35	6	9	_	6 0	~	_
9 729 750 7 0 059 1 043 9 4 1 166 1 294 1 0			96	2 5	•		7 6		<b>.</b>
0 1 053 1 043 9 9 4 1 0 4 1 1 1 0 7 2 1 1 2 4 1 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0						0 0			
4 1 146 1 294 1 4 5 1 077 1 124 1 0	2 1 2		99						, r
5 1 077 1 124 1 0	2 34		12 65	7		9	¥ 7	913	
	4 1 47	113	03	+	6		995	0	
1 : 212 1 701 1 1	1 2.52	_	30 48	29	.22	655	.25	230	
1 3 726 5.721 1 3	223.71	348	97 2 84	2 78	2.42	562	Ŧ	80	
144 90728 15715 7	4101	_	8615 45	72 028	3.9231	82	E		
2 1 384 1 357 1.3	9 1 42	_	83 53	35	36	•	591	00	
9 1 468 1 444 1 4	8 1 50	•	39 46	7	-	•	215	8	
9 : 554 1 525 1 5	7 1 58	~	16 34	38	•	•	470	6	
5 1 614 1 590 1.6	2 1.64		20 . 43	4	~	~	498	5	
2 1 684 1 657 1.6	1 20	_	2 . 41	•	•	m	204	2	~
0 1 755 1,736 1 7	9 1 7	_	53 24	=	•	-	330	7	
1 823 1 664 1 6	1 - E		81 27	7	•	•	350	2	~
4 1 844 1 871 1 9	1 91		06 30	37	~	~	386	*	~
1 1 957 1 940 1 9	7 1 97	_	36 33	•	•	0	+ 1 +	25	~
8 2 024 2 007 2 0	3 2	_	96 69	₩	•		-	-	~
11 2 074 2 1	2 2 10		90 36	\$	0	177	471	e.	Ξ.
2 2 156 2 143 2 1	9 2 1	~	19 41	8	~	487	4 9 9	8	~

Table 15 - Deviations of Mean Local Pressurant Fractions, Test Configuration 1

DEVIATIONS OF MEAN LOCAL PRESSURANT FRACTIONS

13 TA	•	_	9 :				16		52	28	36	9	•	~ •			. ~	26	37 1	74 1	07 1				1 69	-	0.62 1.4	12 1	1	 E .	 B 6		69 1	1 2	9		·		7	66	
	•	•		,				•		~			, ,									<b>.</b>			_	-	, , m e		•	, m	,	2-5	•	~	•		٠,		~	_	•
12	•	- 13	<b>-</b>	<b>∹</b> <		-	'n	Ξ	•	•	7	•	•	٠. د	? •	9 0	•	0	•	9	Ö	9	ò		~	3	9 -		TO 1	6		, ~	23	.27	27			9	3	39	•
=					0 0		-	C	-	-	=	6	~	= =	7	7 7		6	90	081	8	~	2 :	) I	2	36	193	7	53	5 7		9	9	23	6	• ;	v -	2	~	8	7
	-	-	-		. i	-			-	•	•	-	-	-		• •	ı	-	1	-	1	•	•		•	٠	i i m o	1	•	1						•			•	1	
-	8	21	0	•			•	S.	$\sim$	277	~	~	~	- 4		* 4		•	•	•	•	0	= :		•	2	9 4	2	~	7		•	2	7	50	2 .	, ,		33	ñ	~
•		30	m :	•	· • ~	000	_	•	2	•	3	•	•		7		•		C	-	•		- 1				3 F			•			~	<u>.</u>	'n.	•		٠.	-	•	4
		7	•			•																			7	7	<b>~</b>	~	7	~	- 4	7	7		7		, ,	7	7	7	
-	ě.	•	•		• •	•	•	-	m	•	۰	~	<b>—</b>	<b>—</b>		•		3	5	~	-		2		•	•	1.98 2.70	٠.		~	9 4	ق د	~	•	ō.	•	n -	. 17		•	•
	•	-	i			_	-	-	•		' -	_	_		· 		_			•	_	٠					· •				1	i i									
~	ĕ	0		7	7	22	=	0	*	0	Ξ	•	•	- :		0	•		•	-	=	0	-	-	6	=	7.0	-	•	= ;	-	5	.26	78	9		2 6	, m	m	-	4
•	•			<b>.</b>				•		'n	2	•	~	•		<b>.</b>		. 60	22	68	33	'n			•	23	17		~	~ .		2 0	0 2	28	4 1	9	9 7	, -			ų
	•	~	~	- •		۰	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	-	_	-	-	~ •	• -	-	-	~ ~	• ~	-	~ .	~ •		•	~	~		" •	•	•	•	•
<b>.</b>	:	30	~			36																					1 54														
	ė				٠,	•		•	•												•		i	•	ď	ď	, ,	,	ï	ľ	•	 E									
•	:		•	• •		~	•	m				œ	m ·		٧,	• •	•	1	9	•	n	2	•		•	3	::	2	•	2 :	3 6	=	30	-	4 1	0 0		•	~	•	ч
	•		•			-	_												_	_		~			_	_				۰.		. :	_	~				٠ ~	_	_	
_	•	•	~	n (			•	•	-	-	~	•	•	•	•	•	•	•	₹	•	~	•	~ -	• -	*	•	9 6	. 🕶	*	•		•	~	•	~	~ .			~	•	
	•				•	•				•	1	٠		•		٠,		•		-		•							•		•	. =									
~	•	*	•	÷,		•	-	5	7	0	•	0	ē	. 024		2 6	0		۰		•	-		. ~		~	986	•	~		n v	'n	~	~	•				~	4	
_		•	•	-		3	20	•		'n		•			•	• •									•	•			•	•		•	•	~	<b>~</b> 1			7 7	0	3	7
	•	•	•	•	•	-	~	•	•	•	•	•	•	• •	•	•	•	•	-	-	-	-	- •	•	•	•	• •	•	-	• •		•	~	~	m (	•	•	•	•	*	4

Table 16A - Scaling Run 300, Test Configuration 2: Two 1.52 cm Nozzles

Table 16A - Scaling Run 300, Test Configuration 2: Two 1.52 cm Nozzles (Continued)

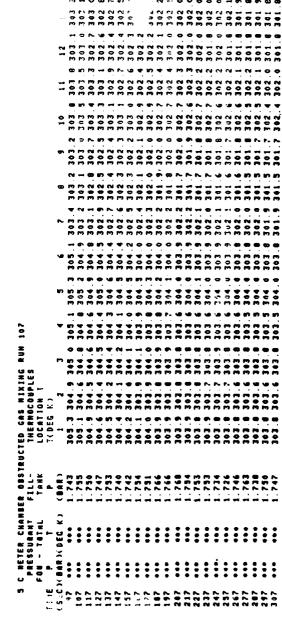


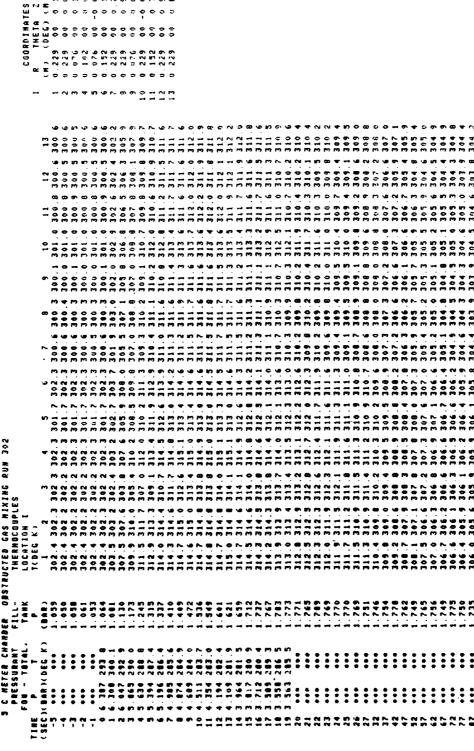
Table 16B - Scaling Run 301, Test Configuration 2: Two 1.52 cm Nozzles

Color   Colo	•	-	OFATION											,		2		
10.00   10.0		•	( M 5 2 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0												•		E 1	n r
10.05   10.02   20.0	BARY	=======================================	-	m	-	<b>1</b> 77	•		•		۰	11	1.2	-		£	ב ה	
10.01	:	1.05	3 30	<b>*</b>	ê	=	~	. 4.00	E 00	6.6	0.10	۰.		c	-	5 5 9	9	
10.000   1	:	1.03	2.3 30	ä	302	5	~	7.00	60.3	. 4	0.10	9	00	90	~	22	00	0
10.00   10.0	:	- 6	2 M	9	302	=	~	T .	60.2	E 0	0.10	8 0	00	c	•	6	00	
10.00   10.0	:	- 03	2.3 30	m	302	70	~	₩.₩	90 2	9.9	0.10	~	0.0	5	4	-	ė	
10   10   10   10   10   10   10   10	:	- 03	30	<b>*</b>	302	=	~	¥ .	00 2	9.9	0 16	r- =	86	00	U"	0	60	
131 2 2 2 5 6 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	412 293.	90 -	2.3 30	Ë	302	16	~		00	E 0 .	0.10	,	00	J E	.9		0	
10	. 322 299	1.04	3.0 30	ë	302	0	-	6.00	1.50	2.03	9.70	4		10	~	22	00	
### 177	131 296	1.12	6.2 30	ñ	305	*	•	1.40	96.2	1.53	2.50		50	4	Ŧ	22	Ö	
202 246 6 1239 202 246 6 1239 202 246 6 1239 202 246 6 1239 202 246 6 1239 203 246 6 1239 203 246 6 1239 204 247 6 211 2	114 290	1.17	9.8 31	8	310	80	6.	0.70	0 0	33	2 80	2 2	~	٥,	•	9	0	
2.25 2.25 2.25 2.25 2.25 2.25 2.25 2.25	639 288	1.26	1.0 31	ë	312	0.		1 60	10 2	9 3	10.6	e E	60			2	0.0	
205 246 6 1 355 314 5 314 5 314 5 314 5 312 7 313 8 311 1 311 1 311 5 311 5 311 5 311 5 311 5 311 5 3	420 287	1 29	3 31	Ř	313	=	P.	10.3	11.0		12 0	r.	10	9		-	00	
1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1,	205 286	1.34	1.0 31	.3 31	314	2	æ.	11.1	11.5	<u>.</u>	12.7	9.	-	11		2	00	
### 22 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	104 282	7.39	1.5 31	.5 31	314	2	<u>ب</u>	11.4	11.6	<u>.</u>	13.2	6.	:	=		22	0	
### 24	.822 245.	1.42	1.6 31	. 7 31	314	13	<b>S</b>	11.6	11.7		13.6	6	=	5				
936 282 3 1 538 314 7 314 7 313 5 115 0 313 3 314 6 311 6 311 6 311 1 5 311 5 311 9 311 9 311 9 312 6 212 2 1 662 2 2 2 2 2 1 613 4 2 314 7 313 9 315 9 315 9 314 6 311 6 311 1 6 311 1 6 311 1 6 311 1 6 311 1 9 311 9	.694 284.	1.49	1 6 31	. 9 31	315	2	^.	11.4	11.9	E.	13 6	9	1.	-				
1.66 288 3 1.694 4 314 7 313 8 315 0 315 3 314 5 311 6 311 6 311 6 311 7 311 8 311 8 312 8 312 8 312 0 315 9 314 9 313 9 315 9	530 263	1.51	4.7 31	. 7 31	11.5	3	۲.	11.6	11 7		13.5	<b>5</b>						
206 282.9 1605 314.9 313.8 313.8 313.1 314.5 311.6 311.5 311.5 311.5 311.6 311.7 311.6 311.7 311.6 311.7 311.6 311.7 311.6 311.7 311.6 311.7 311.6 311.7 311.6 311.7 311.6 311.7 311.6 311.7 311.7 311.6 311.7 31.	.366 283	1.53	4 7 31	7 31	315	Ę	•	116	11.6	4	13.6	6.1	-	2				
10   10   10   10   10   10   10   10	. 206 282.	1.60	1.9 31	. 9 31	113	m	٠.	11.4	11.5	m.	13.5	9.1	Ξ					
962 281. 7 1.667 314. 9	. 067 282.	1.63	t e 31	.5	32.4	2	۳.	11.3	11.5		13.4	9.1	11	-				
### 1732   114	962 201.	1.66	1.5 31	.a 31	314	2	-	11.5	11.6	0	13 3	1.6		=				
712 280 8 1732 344.2 344.2 343.4 3412 8 3412 8 3411.0 340.9 3412 0 311.5 3411.3 3411.0 340.9 3412 0 311.5 3411.3 3411.0 340.9 3412 0 311.5 3411.3 3411.0 340.9 3412 0 311.5 3411.3 3411.0 340.9 3412 0 311.5 3411.3 3411.3 3412 0 312.3 3412 0	. 144 281.	1.70	3 3	. 2	-	~	•	-	11.3	0	13 1	. 2		=				
1.773   11.0   21.1	712 -280	7.7				·	00 e	m .	0.5	<b>5</b>	33.0		= :	Ξ;				
1	787 866		200	? ·		:				•	32.8	~ <	_	_ :				
1.775  312.4 312.4 312.5 3112.5 3112.5 3112.5 3112.7 2 310.9 3110.1 3110.7 3110.1 3110.2 310.0 3110.2 3110.	560 284	1 2	1 M M		. M	2 2	? a		9.0		2.0		9 9	2 5				
7.72   3112   4 3112   4 3112   4 3112   4 3111   9 3112   7 311   9 309   7 309   0 3110   0 3111   0 3110   0 3100   0 309		1.77	2.0 31		112	2		6.60	10		11.							
1 7 7 2 3112 3112 3 3112 4 3112 6 3111 9 311 9 311 9 319 6 309 6 311 2 310 0 309 6 300 6 309 6 309 6 300 6 300 6 300 6 300 6 300 6 300 6 300 6 300 6 3	:	2	2.4 31	31	312	=	. ~	69.7	9.60			2	6	2				
7.73   312   312   312   312   311   7   311   7   311   8   312   3   311   9   319   7   319   319   311   9   319   9   3	:	2	2.3 31	.3 31	312	===	•	9.3	9.6		11.2	0	60	60				
1,73   311, 8 311, 7 311, 9 312, 0 311, 6 311, 3 309, 0 309, 5 310, 8 310, 8 309, 0 309, 0 309, 0 310, 8 309, 0	:	2	2.1 31	. 0 31	312	Ξ.	9.1	9.5	9.5	9.5	11.0	8	69	69				
7.50   311, 6 311, 6 311, 7 311, 9 311, 9 311, 9 311, 9 311, 9 310, 9 306, 7 309, 3 310, 6 309, 3 300, 9 309, 3 309, 3 309, 9 309, 3 309, 9	:	2	1.8 31	. 2	7	=	 	0.00	+.6	. S	10.8	S.	•	6				
1,740 311,4 311,9 311,6 311,6 311,6 311,6 310,9 306,8 306,9 309,1 310,1 310,1 308,6 308,9 309,1 310,1 310,1 308,6 308,9 309,1 310,1 310,1 311,9 311,9 311,6 310,6 31,6 31,6 31,6 31,6 31,6 31,6 31,6 31	•		9 7	9	=	_	0.	~	0.6	m m	10.6	m 6		60				
1,759 310 7.0 301.4 301.4 311.4 311.4 311.1 300.8 3 300.8 3 300.8 3 300.1 3 300.8 3 30	: :	2	1.4 31	E .			6.		0.6	~ .	10		- -	8				
1,766 309,7 309,0 309,5 309,6 310,7 310,1 310,1 30,1 30,1 30,1 30,1 30,1 30	•	۲;		5		= :			B	70 I		5 ( 50 (	-	8				
*** 1.768		C		5	0 1 1	9	- 0	B	0 · E		F 9	N (	~ 1					
1,743 300,7 307,8 300,1 300,2 300,1 309,8 406,0 306,6 306,7 307,2 306,9			7.00	7 6	100		. v	- 4	1.70	, r	2 6		• •					
780   108   307   307   307   307   307   308			7 30		9						, 4	•	,					
*** 1,728 306.9 306.9 307.2 307.7 307.3 309.3 306.9 306.9 305.1 305.9 305.9 305.9 304.5 305.9 30	:	~	30	E M						. 10	7	6						
	:	7	0.030	9 30	307	20		20	6.10	5.1.3	05.9	8	•	5				
** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** ** **	:	. 77	7.6 30	.7 30	307	90	6	03.1	4.4	6.9	9.50	5	7	*				
** *** 1,745 306,6 305,9 306,4 306,4 306,1 306,1 306,1 304,5 304,5 304,9 305,2 304,2 304,2 304,	:	7.6	7.1 30	. 3 30	306	9	<del>.</del>	0.50	7.40	M ~	05.2	4	7	7				
•• ••• 1,772 306.4 306.9 306.1 306.2 306.2 305.9 304.9 304.4 304.2 304.8 304.8 304.9 304.1 304. •• •• 1,741 306.1 308.6 305.7 305.8 305.7 304.2 303.9 303.8 304.5 303.8 304.3 303.0	:	7	9. 6 30	. 9 30	306	9		9.10	5.4	B 5.1	6.9	2	-	*				
•• ••• 1,741 306,1 308 6 308,7 308,8 308,7 304,2 308,8 303,8 304,5 303 6 304	:	7	9	6		9	•		*	m ~		6	304	*				
	:	~	6.1.30	9	_	50	۲.	7 0	8 60	8.6	•	5	8 603	*				

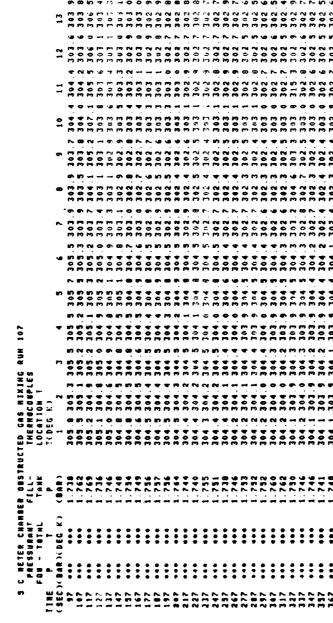
Table 16B - Scaling Run 301, Test Configuration 2: Two 1.52 cm Nozzles (Continued)

٠		3030				1		•		•															
י		CR CRRS	つ こうとうじょう コン・コン・コン・コン・コン・コン・コン・コン・コン・コン・コン・コン・コン・コ	E T		200	1	* S																	
	F0#	TOTAL	TARK	2	C # 1	5																			
116	۵.	<b>-</b> -	•	ĭ	934	2																			
386	X BAR X	( DEC K)	CBAB			~	_	m		•	47)		•	~	~	_	6		0	_		12		13	
4	:	:	1.737	300	۸.	305		105			308	•	105	9	303	و	303		\$	30	2.	303	•	0	
107	:	:	1.755	300	*	305	-	1.89		2	305	~	105	9	303	'n	303	_	3	30	9.	303	<b>m</b>	3 6 3	
117	:	•	1.747	300	~	304	•	115.	_		303	~	905	2	30	-	303		60	8	8	30	-	303	
127	:	:	1.741	90	-	304	-	=	_		208	~	-		9	-	303		 E	30	3	303	-	9	
13,	:		1.746	30,	•	304	•	104		-	308	~	3	-	30	•	305	_	6	9	m	30	•	30.0	
147	_		1.770	700		304	•	304.	_		305	~	104	-	30	_	303	_	03	3		303	~	303	
137	:		1.791	706		304		104			305	~	0	-	9	~	302		20	30	23	302	•	36.3	
167	_		1.750	30.		304	•	104			303	~	5	~	e E	'n	302		6	200	E	302	~	302	
177	_		1.752	70E		304	m	***		-	305	~	104	7	3.0	5	302		93	8	6	302	•	303	
117		:	1.760	304.5		304	~	304.5		304.2	308	-	304.5	303 0	302.4	*	302	_	303	6	303.1	302	•	303	
192		:	1.750	P		304	~	104	_	-	90	•	40	-	30	•	305		6	1 30	6	0	••	36	
207		:	1.769	OE		304	~		_		90E	•	104	2.6	0	m	302	_	93	1 30	9.3	302	10	305	
217	:	:	1.757	ò		304	N	304	_	-	304	•	10	3.6	3	<b>+</b>	303	_	;	5 30	33.7	30	•	303	
227		:	1.741	ÒŘ		304	~	104		-	304	٠	3.4	2.9	30	•	302		03	30	33.1	362	•	303	
237		:	1.794	Ö		304		304		-	304	•	334	~.	30,	87	302.	_	93	7 30	0.8	305	<b>e</b>	30	
242		:	1 757	30,		304	•	304	_	4	POE 1		7		30	~	302	-	Ę	1 30	2 6	200	*17	302	
257		:	1.761	Ò		304	•	304	_	÷.	304	•	194	2.7	ě	4	302		6	2 30	8.7	307		305	
267		:	1.797	ě		3	•				304	•	7	2.9	30	~	302	_	93	90	2.8	307	*	302	
277		:	1.729	OE		303	•	7.0			304	•	2	2.5	300		302.	_	03	8	9.2	302	~	307	
287		:	1.761	Ô		303	•	104		6.0	304	•	104	2.4	305	_	302.	_	92	9	20.5	307	•	305	
297		:	1.756	ô		303	•	304		9	304	•	104	4.4	ÐE	•	302		62.	9	2 5	302	*	302	
347		:	1 749	900		303	•	104			304	•	. 04	×.	30.5	N	302	_	6	5	~ ~	307	₹.	302	
317		:	1.735	OF		303	•	304			304	•	104	2.4	P	0	302	_	05	9	2	305	m	305	
233		:	. 384			7	•	***		•	744	•	7 0 1	•	7	4	20.0		5		-		•		

Table 16C - Scaling Run 302, Test Configuration 2: Two 1.52 cm Nozzles



- Scaling Run 302, Test Configuration 2: Two 1.52 cm Nozzles (Continued) Table 16C



Scaling Run 306, Test Configuration 2: Two 1.52 cm Nozzles Table 16D

99

Table 16D - Scaling Run 306, Test Configuration 2: Two 1.52 cm Nozzles (Continued)

FOR SUBMINITARIA TRILL- THE MODE OBTAINED RUM 107  FOR - TOTAL TANK LOCATION I  FOR - TOTAL TANK LOCATI						~	87	9.4.299	~		-	•	•	•	•	-	•	•	9	•	-	
10.7 10.7 10.7 10.1						a	•	~	n		N	-	_			0	•		20			•
107 107 107 107 107 107 107 107						300	299	299	299	299	299	299	299	299	299	299	291	298	298	298	291	
107 107 107 107 107 107 107 107					10	100.2	100.1	99.9	99.7	99.7	99.5	99.5	99.5	99.5	199.4	139.4	99.4	29.3	199.3	99.2	99.2	
### ### ### ### ### ### ### ### ### ##						~	_		_		-	-	_	_	-	~	_	~	_	_	•	
107 107 107 107 107 107 107 107						_	_	_		_				_	_	_	_	_	_	_	_	
					•	9 3 9 0	7 299	5 299	5 299	3 299	3 299	2 299	0 299	0 299	9 299	0 298	0 298	9 298	9 298	9 2 9 8	1 298	
					~	300	299.	299.	299	299	299	299	299	299.	299.	299.	299.	291	291	298	296	
					•	101.3	101.2	101.0	9.00	6.00	6.00	. 00	8.00	8 00	7.00	9.00	9 001	9.001	100.5	100.5	300.5	
						•	~	~	•			-	~	•		•	•	•	•	-	•	
THE CHARMER DESTRUCTED GAS MIXING RUM 107 THE COLOR TO TH						_	~	•	_			-		-	-	-	-	~	~	~	~	
THE STATE CHANGES DESTRUCTED GAS MIXING BUT TO THE TOTAL TOT	H 107				•	101	301	101	300	300	300	300	300	300	300	300	1 300	1 300	1 300	1 300	300	
THE SCHERM FILL THE REGORD IN THE SCHERM FILL THE SC	10 R UI	Š			n	301.3	301.2	301.0	300.5	300.6	3000	300	300	300	300.5	300.5	300	300.4	300.4	300.4	300	
THE CLAMBER DESTRUCTED CARBON TO THE	N 1 X 1 K	OUPLE	=======================================	•	rv	91.2	0.10			9.00	9			1		+	7.			2 5	2	
THE SCHOOL OF THE PARTY OF THE	C A S	ERNOC	CAT 10	3 9:0	-4	1.73	70	1.23	1.03	6.6	6.0	M - 0		~ 0	9	79	9	M 9.	M 50.	m	m	
PESSURENT FILL- FOW - 197AL PH FOW -	UCTED	Ξ	2	×		90	9	ê	000	ě	ě	ě	ě	P	ě	ě	Ê	ê	ê	Ê	8	
TOTAL	OBSTR	-11	A X	•	A B.	61	12.	23	96		•		*				7.33	9	247	3 4	29	
C E E E E E E E E E E E E E E E E E E E	1968	F	F			7	-	_		~	-	-	-		-	-	-	~	-	-		
C C C C C C C C C C C C C C C C C C C	CHAI	PRE-	OT AL	-	EC K	:	:	:	:				•	:		:	:	:	:	:	:	
	HETER	PESSU		•	MR X B		•		•			:					:	:	:	:	•	
	<b>5</b>	•	5	36	EC X B	2	•	•				2		2			•		~	-	_	

Table 16E - Scaling Run 307, Test Configuration 2: Two 1.52 cm Nozzles

•		CH CH	1 S	RUCTED	2000 MM	HIXIN		E E	307																	
•	2	TOTAL,	Ξ	1004	101	-																	ວັ	TRHIGROD	w	s,
	æ	<b>-</b>	•	ũ	2																		œ	THE		
SEC ):	B B B J	DEG K)	(BAB)		~	-	m	•		80	•	-	~	8	6	-	۰		7		13		E	COE	`	=
	:	::	1 054	299.1	299	0	299.	299	8	98 3	299	1 29	~	0 86	297		-	26			2 2 5 2	-		•	0	5
	:	:	1.057	299.1	299	•	299.6	299	0	98.4	299	1 29	•	98.0	297		-	- 26		ص.	2 268	~		•		000
ŗ.	:	::	1.073	299 1	299	•	299.0	299	ò	98.3	299	1 29	~	98.0	297	7 29	-	2	8 297	•	2 262		0	م ،		152
		:	1. 0.43	299.1	299	•	299.0	299	0	3	299.	1 29	^	98.0	297		-	26		*	7 7 68	4		<u> </u>		
	:	:	1.042	299.1	299	•	290.9		0	18.3	299		۲.	0 86	297		-	~		مت د	1-					9
	<b>50</b> 6	297 1	1.075	300	299	-	_		8	99.2	300		~	7.66	299		~	66		^	9 862	•		. ~		152
	042	291 3	1.125	304	304	7	_	ê	3	20.5	304		•	104	302		-	~		~	102.4	r-				262
	9.8	219 0	1.167	306	306	•	_:		•	6.40	306		9	'n			~	•	8	•	304	æ				6
	9 9 9		1.213	300	309	•	_		m 0	07.3	308		5				~	0	306	m	0 900	4		۰		9.40
r	<b>T</b> 0 <b>T</b>	286 0	1.273	310	310	•	306.6	310	٨.	0 60	310	2 30	0.	308.5	30	908 9	•		307	و	307	0 7	0 22	00	0	9
	194		1.337	310 7		-		6 311	m N	69 3	310.		6	_	ŝ		•	308	306	80	108 3			~		762
	981	284 5	•	311.2	311	•	_			6 60	311		<u>د</u>	109.3	309		~	109	300	3	808.8	12		•		914
	69			3116	311	•	_	7 311	9	10.0	311		~	109.4	309		m	308	306	6	109.1			•		638
	9.9		1,461	311.7	311	•	Ξ	3112		10.2	311	30	•	4.601	309	4 31	~	309	309	٥	0 601					
	<b>2</b> 00			3116	311	~	310 A	311	m 6	10 6	311	2 30	æ	4 601	309	4 31	•	309	306	6						
	134		1 541	311.8	311	6	310.8	3112	0	10 2	311	90	~	109.5	309	1 31	~	30%	308	•	148.9					
_	[:		1 603	311	311	•	310.9		7	6 60	311		9	109.4	309	2 31	•	309	306	5						
7	-97	2011		3116	311	~	310 9	311		69	311		~	4.601	308		u7	368	306	•						
m	952		1.631	311.3	311	m	310.9	311		2 60	311	9 30	•	109.1	309		m	308	306	~						
	0 C			311	311	-	310 8	311	m e	9.8	===	30		1.60	308	9 31	-		306	~						
	78.9		1 7 1 1	311	311	<b>-</b>	_	33.1	Ą	, 0 0	311	ê	r	_	ĉ		-	•	30	~						
	554		1 771	235	311	-		8 311	es m	36.4	233	ñ	~	<u>.</u>	ŝ		0		306	•						
	<b>.</b>			310	310	~	310 (	9 310	€,	09 1	310	3 30	•	_	e.		~	308	306	•						
18 3	487		•	310.3	-	~	310.4	310	•	E . 60	309	30		107.9	ê		~	~	30.	٠	307 8					
19	:	:	1 773	310.4	ō	~		Ξ	•	⁻.	309	3	<u></u>		30		-	~	305	۳,						
<b>\$</b>	:	:	•	# 60E	•	•	_:	9	m.	8 80	309	2 30	0	ď.	30	8 30	Ξ.	0	30							
71	:	:		309	0		_	Ë	-	۔ ھ	308	m	•		Ë		رب 80	٥	102	8	_					
77	:	:	•	309	3	-	_:	ĉ	•	٠.	308	30	m	Ċ	ê			۰	300	•						
<b>5</b> 3	:	:	•	_	0		_:	ñ	₩.	-:	308	m	<b>.</b>	۰	ę,		٠.	0	30	~	306.4					
*	:	:	•	_	ë	₹.		8 308	~		308	-	5	9	3		رب روا	0	30	•						
52	:	:		308	ē	~		Ë	•	08.2	307	30	-	90	Ë			¢.	30	·æ						
56	:	:	1 789	308	ē	-		Ë	•		201	8	*	90			_	9	9	~						
11	:	:	•	307	307	•	٠.	4 307	•		306	m	<b>.</b>	305.5	303	8 30	٠.		8	~						
35	:	:	•	306	•	•		ŝ	*	Ξ.	305	m	m -		-		٠	7	3	~	٠.					
Ŧ	:	:	1.762	305	0	=		6 305	8	Ξ.	302	m	9	7	_		٠.		2 30	 6.	3 03 5					
÷	:	:	1.758	200	ě	5			-	05.3	304	3	_	103.4	303	96	7.	 0	30	•						
<u>.</u>	:	:	1.780	305	ō	7		Ë	•	6 40	304	30	~ ~		~	76.	(1) (2)	 503	36	<u>.</u>	302.6					
26	:	:	1.761	-	30	•		Ë	œ	9.	E 0 E	3	7	-:	9	2 30	 	305	301	 						
	:	:	1,747	304.2	2 303	9	303.6	8 303	•	304.3	303	8 302	2	102.4	305	6 302	ų.	305	301		302 0					
<b>9</b> 9	:	::	1.761	-	8	m		ŝ	•	03.8	303	30	2.1		9	4 30	۳. ج	305	301	ر دی						

Table 16E - Scaling Run 307, Test Configuration 2: Two 1.52 cm Nozzles (Continued)

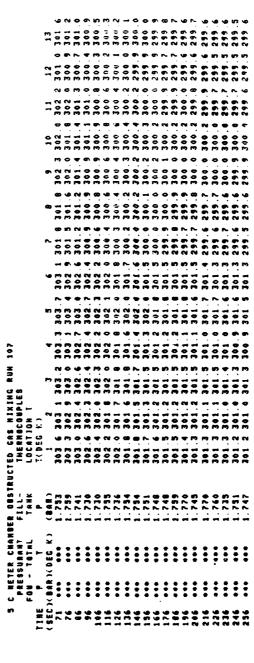


Table 16F - Scaling Run 308, Test Configuration 2: Two 1.52 cm Nozzles

5	METER CAR	_	TECTED GAS A	IXING RUN	80E #													
2	1 - TOTAL.	Z X	. =	:											u	GORDIH	ш	
_ :	-	•	T( DEG K)												œ 	THETA	2	
٠ ١	R)(DEG K)		~	m				•	•	=		7	13		_		$\sim$	_
•	:		302 6 302.4	305.6	•	~	•	6.6	•	. 0 301	<b>m</b>		9 300		0			13
•	:	. 722	302.6 302.4	305.6	~	~	•	6.0	e.	0 301	~	0 300	9 300		•	29	•	0
			~	302.6		•	2	9.9	1.0 301	_	301		ĕ	E. 6.	0.0 E	26 00	٥	2
•	:	. 733	~	302.6	T.	~	9.	. 4 W	m •	. 0 301	~		30		0	05	۰	6
		1. 235	302.6 302.4	302.5	7	٠. د	5	9.9 30	0	_	m	30	0.9 360		•	92	•	6
~	~	1.739	302.5 302.4	302.6	7	•	بد ح	9.9 30	6	_	~	0 300			•	25	•	2
m	~	1.730	302.6 302.4	302.5	*	÷.	بر ح	9.930	0	9 301	30	9	m		•	5.9	•	9
2 3.770	~	1.746	302.5 302.4	305.6	7	•		•	6	-	.2 30	0 30	m		•	29	•	6
m	~	1.713	302.5 302.4	302.5	÷.	. 3	9.	1.9 30		6	2 30	9 30	8 30		•	9	•	
m	m	1.742	302.6 302.4	302.5	7			1.9 30		•	2 30	0 30	-		•	6.7	P	2
2.20	~	1.729	302 5 302.4	302.5	m ~	6 2	٠	9 30	6	6.	30	9 30	8 30		•	25	0	26
6 3.7	m	1.736	302.5 302.3	302.5	m.	•	2.5 30	0 E 6 0	6	-	. 2 30	0.9 30(	30		•	67	•	5
7 3.7	_	1.745	302.5 302.4	•	~	~	2.4 30	9.930	•	e.	. 2 30	.9 30	0.8 300		•	59	0	63
m	~	1.734	302.5 302.3	302.5	m	~	<u>د</u>	1.9 30	•	6	. 2 30	9 30	90	•				
m	-	1.732	302 5 302.3	•	m 7	~	₹.	0.930	9 300	e.	2 30	9 30	0.8 300	6				
m	~	1.745	302.4 302.3	•	m	٠. ج	8	9 30	•	•	. 2	0.9 30	9.8 300	<b>7</b> 0				
m	~	1.735	302.4 302.3	302.5	~	-	S.	0.9 30	. 9 300	6.	. 2 30	.9 30	0.8 300	•				
m	_	1.736	302.4 302.3	302.6	m ~	~	2.5 30	•	•	6	~	9 30	•	6				
m	769 340.3	1.741	302.4.362.3	312.5	m	~	05 S 30	0.9 300	-:	•	٠.	9 30	0.8 300	<b>.</b>				
m	_	1.735	302 4 302.3	342.5	~	~	<b>87</b>	-	9 40	0 9 301	~	9 30	m m	٠				
m	, m	1.736	302 4 302 3	~	n	٠	بر در		0	•	**	9	9 30	<b>~</b>				
<b>m</b>	_	_	7 4 30	~	~	٠	20		2	0 9 301		8	8 30	<b>æ</b> .				
m (	ا ش	_	9	305	~	•	er	_:	ê	6E 6	~	m	30	•				
m	782 300.3	- '	7	٠,	N (	•	w (	≟.	ê	30	~	Ö	20	<b>.</b>				
•			# ·		N C	•			0	0E 6		6 F	8 .	<b>•</b> .				
• •				200		•		٠.	7			7 .	9 6	<b>.</b>				
22	:	1.737	302 4 302 3		102.2	302 6 305				30.	000	) M	. M	· œ				
•	:	1.735	2 4 30	365.5	~	~	*	6.9	9		~	8	8 30	. 60				
24	:	1.726	2.4 30	312.4	~	•	*	1. 6 30	9 10	6	~	8	9.	•				
25	:	1.735	2.4 30	302.4	~	•	*	9.930	9 30	M 6.	~	30	0.7 300	مه				
÷	:	1.735	2.4 30	302.4	~	٠	7	9 30	0.9 300	6		30	0.7 300	<b>æ</b>				
31	:	1.735	2.4 30	302.4	~	•	*	30	8 30	. 9	.1 30	30	•	∞.				
•		1.746	2.4 30	٦.	2.2	٠	*	30	8		1 30	30	002 9 0					
•	:	1.722	2. 4 30	302.5	~	•	<del>*</del>	30	. 8	•		É	9.	<b>.</b>				
•	:	1.737	2 4 30	312.4	2	۲.	<del>*</del>	. 6 30	9 30	س		Ř	m •					
•	•	1.733	0 m	302.4		٠.	4	90	ê :	0 0 30	9	8	(m) (	، ب				
	:	1.727	00 T	302.4	~		4	~ 30		ح	1 30	8		•				
•	_	1.745	* * *	302	9	٠	~	9.		0.9 301		0.8 30	0 6 300	. هو				
•	:	1.733	0 T	7. 7.	•	302.5 30	*	. 6 30	9.	. 9 301	9	0 8	. 5 300					

Table 16F - Scaling Run 308, Test Configuration 2: Two 1.52 cm Nozzles (Continued)

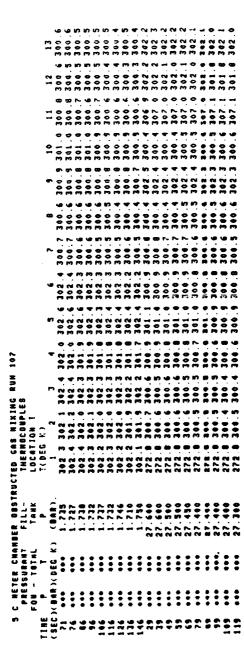


Table 16G - Scaling Run 309, Test Configuration 2: Two 1.52 cm Nozzles

	_	S	2 1	700	9 7 0		76.2	6		20	2	- 6	9																						
TES	Ξ	Ö	•	> <	5		•	0	0	o	Ö	0 4	>																						
₹ ⊈	Ē	ë	0	3 6	9 6	2		0	0	90	0	5 6	3																						
10 ( ) 14 TAE	$\overline{}$	<b>.</b>	<b>.</b>						۰	•	~	•																							
ວ	_	5	2		2			ď	0	22	=	229	4																						
~	5	•	<b>9</b> 4	•	•	•		•	•	•	9	•	•																						
			~ •	•	ru	• •	~	•	•	-	Ξ	2:	2																						
		_		_			_	_	_							_				_		~ M			<b></b>			_		_				_	
	_	_	_	٠				_		_	_								_	_	٠,							~	~	•				Ť	
	_	5	2	,				8	8	ñ	Ë		, -	m	3.1	F (	- F	. F	3	E .	-	7 17	ñ	6	m -		8	5	ñ	m	,			Ë	ij
		•			•				Ξ.	4.	<b>-</b>				-	•	<b>5</b> , r		9.0	-:	2 1		-	~						•			<u> </u>	<u> </u>	
	=	299	299	,	2 6		000	300	30	309	30	316	; ;	=	31	=	E 2	Ē	310	3	=	9 6	30	30	9 6	3 6	30	0	0	ō	9		000	30	
		•	۰,	> <			ع ج	-	-	17	0	r- 0	ŗ	, m	0	~	Ŋ.	•	٠	٠,	۰ بہ	• •	N	Ξ.	م ب <del>ه</del>			•	•	٠.	•		m	•	
	=	0	2 6	2		0	6	90	80	60	0	3.0	: =	=	Ξ	= :	= =	: =	=	= :	= 5	200	6	<u>6</u>	<b>8</b> 9		8	80	80	2	9 9		200	•	
			~ ·														9 7	, 1~,		C4 1					~ •			_	•		-, r		. ~		
	٥.	9	2 :					9	6	<u>.</u>	=	= :		~	~	~	2 2		2	2		= =	2	0	2 <b>2</b>		69	69		٠ ا			'n	ž	
		ř	, i		. ~	, m	m	m	m	m	m	m r	. ~	179	m	m	m 14	· m	m	m I	m 1	5 6	m		m					m i					
	•	6	~ .						-		9	٠,		Ξ		~			3	_							_	_						•	١.
		5	2	,	: :		: 2	8	30	9	Ħ	Ē	; =	Ξ	3	= :	= =	Ä	Ξ	= :	= :		8	Ê	0 6		8	ŝ	Ö	8	9 (	? ~	2	9	
					•							1		77	m	œ.	ء ج		•		٠	• •						•	-	•	•		~	•	
		•	•	•	0			•	•	~	310	325	: :	31	311	Ξ	=======================================	: ::	310	01E	0 1	6 C	600	308	8 6 6 7		308	3.8	308	307		9 6		30.4	
								-				,, ,	•	_	•			,						~	•		•			•	N 4		~		
		•			2		: =	=	~	~	•		•	=	_		::	-	=	2	• ;		=	=	= :	: 5	=	6	2	2	=	3	3	2	
	-	~					. ~	m		m	m	·	) M	~		m :	** **	) M	-	<b>6</b>		9 M	. 10		m r	9 P7		~	<b>80</b>	m :		, r	. ~	6	
	•	<u>.</u>	-			-				_	N	יו ניין		~	m	m (		~		~	~ •	N -	•	•	0 (	•		•	•	•					1
		-	7	, ,		-	, IM	1				- F		~	ē	= :	-	Ä		<u> </u>	-	<b>5</b>			<u> </u>			ê	_		, i	÷	ê	ř	ı
											٠.			~	2	~	~ ~	_	•	<b></b>					~ 4									•	
	•	ě	9	,	) M	ě	9	30	ē	Ë	Ξ	m r		E	3	E .	312	. F	3	5	= ;	-	Ë	=	E .		-	2	3	<b>m</b>	9	2 5	ě	ě	
		m, 1	7	9 6		. ~	•	7	7	•	•	<b>10</b> 9	•	-	~	•	<b>.</b>	~	<b>87</b>	•	~ 1	~	•	٦.	•	٠.	٠.	٠.		•	Ξ.			٠.	
	•	9		2	9 6	0	5	307		312				=			בור הור					2 2		Ξ	= = =	310	=	31.0	310	900		2 6	30,6		
					,						•	~ 4	• ~	•	•	•	ے د	•	•	•		• 1	•	•	ء ب	• -	•	•	•	•	n e	• -	•	•	
	m	=	= :	:	: =	=	=	2	5	=	:	2:	: :	3	12	2	2 -		2	2	2	312	2	Ξ				•	•	•					
50 L		m (	<b>7</b>	, ,		, m		m		_	m .	m r	) M	~		- I	~ ~		~	LD .	m :	,			0 t			~			m	7 F		~	
<u>.</u> ~	~	Ξ.						~			~			-	-			-	-	-	_	N 0		_					÷	Ĩ.	. ,			2	
2 ×		ומ	7 (		9 6	M	m	ě	31		Ē	m r		Ē	31	~ ·	5	- F	31	5	£ 1	7	33	3.5	- i		m	3	31	ň	ň,	, ,	Š	Ë	·
C A T	_ '	Ξ.	•	•				M.	•	~	~	- e		•	•	<b>.</b>	~ ~		~	_	, i	7 - 7 -	9	Ŧ.	~ <b>*</b>		•	*		٠.	•			7.	
<b>E</b> 3 2		6		, ,	9	9	è	2	Ξ	Ξ	=	= =		Ē	Ξ	=	= =	=	Ē	=	= ;		Ħ	E	===	=	Ä	Ē	Ē	0			Ř	Ř	
<b></b>	<u> </u>	÷:		2 3	, ,		•	•	20	:	5			2	7.7		- T	5	22	22	2 ;	7 2 4	2	2	E 4	7	5	:	÷	<u>.</u>	3		192	9	
<b></b>	5	•	• « • •			•	•	7		7									•			•		•	~ ~					٠		•	: _		
					_							•			-																				
	¥	•				•	•	•	'n	=	<b>e</b> n 1	ni v	٠ ،	m	~	œ.		•	m	<u>د</u> ا	٠, ۱	٠.	٠.		• •	:	:	:	:	:	•	::	•	٠	
	3 6	:				292	*	762	290	5 8 9		214	3 8 6	2 8 3	264	200	היים בי	25	212	281	512	287	:	:	: :	:	:	:	:	:	•		:	:	
20°	ž	_	_			-								377								2 7 5		_			_	_						_	
Ē 3 ~	Ξ	:			:							591											=	:	: :	:	:	:	:	:			:	:	
_	_					•	-	8	2		n		_	-	_	-	~ ~			~				_	2 F			•	~	~ .				_	
w	u	η.		9																															

Table 16G - Scaling Run 309, Test Configuration 2: Two 1.52 cm Nozzles (Continued)

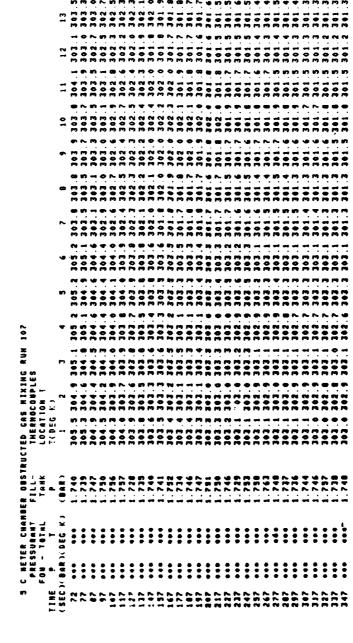


Table 16H - Scaling Run 310, Test Configuration 2: Two 1.52 cm Nozzles

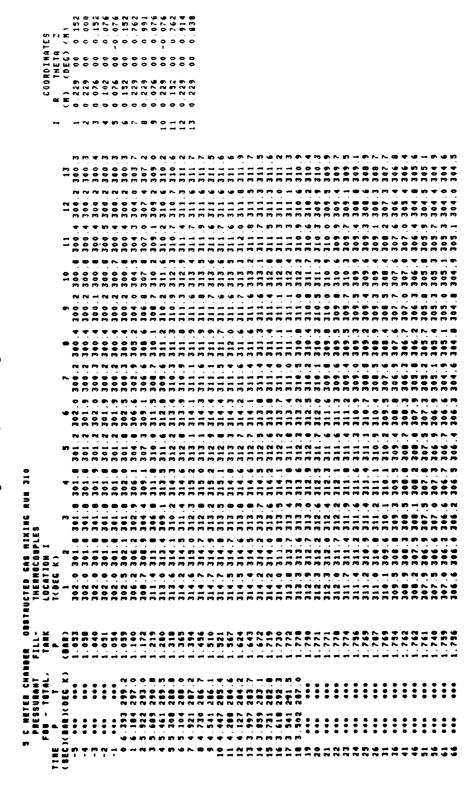
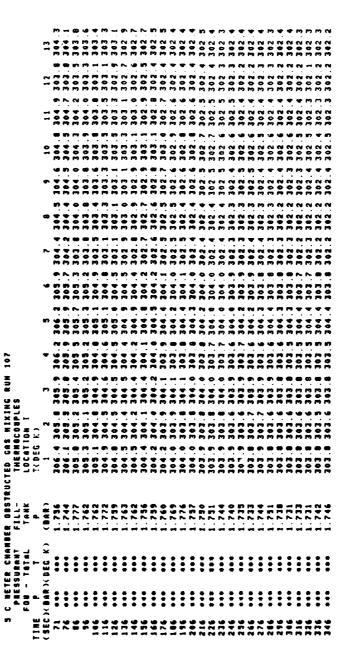


Table 16H - Scaling Run 310, Test Configuration 2: Two 1.52 cm Nozzles (Continued)



Fable 161 - Scaling Run 311, Test Configuration 2: Two 1.52 cm Nozzles

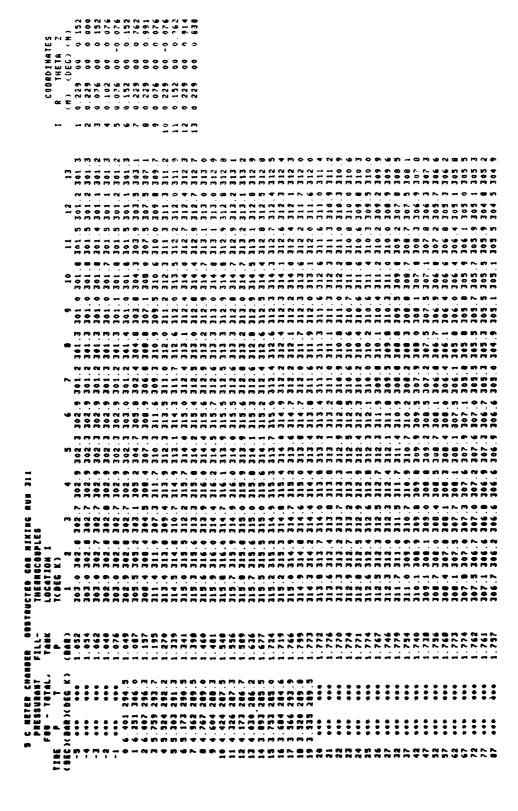


Table 17A - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 300: Test Configuration 2

T T T	BETA/19	LEGEORGE RELU Legeorge	T FRACTIO 1 = 1	=~	m	•	so.	•	~	<b>~</b>	•	2	Ξ	1.2	13
	0.00.0	000.0	0 000 0	000	0000	0 000	0000	0 000	0000	000	0000	00'0	0000	000.0	
0 9 7	2	•	~	-	~	m	~	•	~	930	0 0 5	60	. 0 9 2	9.	100
74.7	1.7865	٠	. 057	920	•	620		9	P- 1	~	028	60 -	670 -	160	~
7 M		•		7 0		9.20	7 6 T .	6 0 0 0 .	1 4 4 4	907	- a	• •	2 6 7 5	426	0.63
	•		. •	93.4	• ~	920	•	٠-		•	18	2 -	192	146	٠.
٠	æ	-	-	686	~	.091	~	~	-		202	~	~	194	~
	<b>m</b> (	ď.	~	133	•	133	0	~	r- 1	~	. 256	91.	~	. 241	•
m I		,	<b></b> (	191	***	161	<b>m</b> (	50	•	~	258	~	~ 1	243	m ·
Ċ		, c	٠.	. 184	•		~ "	7	0 0		0 6	<b>5</b> 6		87 G	۰.
٠.	• •	, a	40			206	n -	;;	V P	•	2 .	7 6	"		- •
		. **	• 6	386	•	346	- 4		n ñ	> r	14.	, c	7	775	"
•	• 6	, ,		373		227				"	,	- F	2 F	7 6	
	, 4	. "	7.5	283		202	7 1	, ,		9 Y	4 6		7 1	7 7	"
	•		320	302	. (4	302		. ~	•	•	300	i m	•	EZE.	
	163	920	331	=	330	301	404	346	405	¥04.	000	33	415	. 392	000
~	3	<b>.</b> 37	-	-	•		-	T	. 422	<b>40</b>	66E .		•	•	•
	,	•	333	222		***		•	•	,	•	;	•	Š	
•	2		900	9 6		101	- 6					, r	9 6		
	135	. **	986	136	0.5	347	. •		=	0.5	0	m	7	631	422
2	.68	m	329	159	320	359	•	-	11.	436	397	ST.	420	426	420
9.1	•	m.	341	341	. 291	341	•	•	429	<b>:</b>	<b>+</b> 0+	7	. 429	<b>48</b> 0	429
~	•	~; <i>1</i>	986	99	326	326	CT I	•	91	9	386	9	-	436	416
	•	** *	7 .	767	9	362	•	•	60	<b>1</b>	9 0	· ·	104	123	600
n =	702	. r	. r		220	334		~ .		***		5° 4	7 6 7		***
		. "	, ,	007	175	36.1	•	•	0 4		17.	) M	1 2 2	9	00
29.2	306		. ~		333	365	•	·m	197	6 E	376		- C	9 M	397
:	7412		-	404	6+E	366		-	383	392	366	<b>M</b>	378	427	Ę
=	794	m.	•	419	343	376	~	•	387	387	334	<b>E</b>	365	ŧ.	409
Ξ:	•	m; 1	~ .		=	196		~	174	00	T T	<b>T</b>	9	425	0
		÷ 14	7 ~		343	103		~ 4	26.2		157		9 7	2 5	5.04
-	- 2633	. **		423	325	363		•	F 2	P -	325	. m	335		0
63		~	•	425	388	355	~	•	379	+1+	353	4.	344	5	414
9	- 207	<b>m</b> . 1		5	132	362	•	•	=	436	362	<b>.</b>	331	÷	416
= 1		P. 1		423	296	767	•	~	125	7	36.7	7	4	( )	423
ġ	•	•	,,	27			<b>n</b> (		386	412	96	<u>+</u>	9	~ 1	
	.567		7	<b>.</b>		124	-		986	8 T	27.3	<b>7</b>		•	428
								7 4							
	2.202(	. 17	, ,,	767	365	143	٠.	• ~	384	422	374			66	432
2	•	7	~	371		::		~	389	+23	367	7		12.5	3
Ξ		Ρ.		=	. 328	143	•	•	0	431	372	<b>0</b>		346	446
<b>4</b>		m.	~	<b>404</b>	335	325	~	-	184	+0+	373	<b>•</b>	385	605	436
÷	•	<b>P</b>		•	ij			-	183	413	376	Ŧ	337	497	435
193.7	1.5129	200	9	75	2	•	233	129	0 4 6	= :	370	<b>?</b>	87 C	# F	7
	•	M. P	7.	704	277	747			7 A F		7 6	- 6	3 P V	D 0	
	•	• •				3.0	•	- 4	9 6		0 0 0 1.	-	9 M	, m	
:	) }	•	, , ,	• •	:	•	•	•	<b>P</b>	•	;	•		;	
													,		

Table 17A — Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 300: Test Configuration 2 (Continued)

S C METER CRANNER DUSTRUCTED GAS MIXI

75 10

Table 17B - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 301: Test Configuration 2

	C	
RETAILED   STATE CHANNER DESTRUCTED EAS NITE CHANNER   DESTRUCTED EAS NITE CHANNER   DESTRUCTED EAS NITE CHANNER   DESTRUCTED   CASE	Column   C	THE PRESENT PRINTER - S CHEEN CHANGE DESTRUCTED GAS NOT COLOR OF CHEEN CHANGE COLOR OF CHANGE
### PRESS NAME OF STANDARY PROSS NAME OF STAN	Column   C	
Street   S	Column   C	TEMP (
27. 18	Column   C	Fight office C
22	## PRESSER   PRE	THE PRESENTATION OF THE PRESENT FOR STATE OF T
## 1	### Part   Part	THE PRESENT BITTERS OF
		THE PART OF THE PA
		### ### ### ### ### ### ### ### ### ##

Table 17B - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 301: Test Configuration 2 (Continued)

	,	E.		9.4	422	164	5 T		427	427	418	424	428	-	, n	215	9 0	100	76 12	391	386	Ġ	369	364	366	391	30.0					•		- 60	•	8	370		3.66			395		•	396		5 E	
	;	2			6.0	~ 0								. 437									. 432															404			410	406	416	4 (	966	) o	. e	
	,	<del>=</del>		9	386	<b>30</b> F		٠.	. 19	•		٠.	S.	~		n .	•		•	-4	E,	4	4	4	7	•	•		7 8	2.00	و	•		7 · 8	9	•		6 G	•			~	87		ب وف		3.7	
	•	0			œ (														₹		39			9	39	<del>-</del>	<del>-</del> 1	* °		, 6,	3	<b>→</b>	•	9	E.	38	e .	20 00 7) F	9 65	6	38	3.0	38	E (	6 e	r a	9 GD	
	•	•		372	378		٠.	. ۴		8	9	f-	~	9		0 1	n v	0 Y	•	5		*	•		5	•	•	•	- 4	9	•	9	n	9		•	<b>80 B</b>	35.9	9 10		357	351	353	330	366	797	363	
	,	mo		8	986	<b>.</b>			442	804	•	393	~		•				•	•	•		•	~	^	~	•	~ *	- 4	628	•	-	•		386	•	•	10 PM	•	•	~	9	•	•	9 C		) E	
		۲.		.424	404	7		405	412	on.	S.	•	•		20 0	B 1		٠.	. 00	•	~	r-	9	8	œ	00	•	<b>30</b> f	٠.	5 9 5		•	066		•	~	00 0	N 00			389	384		381	386	7 0 7	379	
	,	•		•	. 371		•	٠.	٠	~	~	•	•	9	•		100		90		0	410	419				415		) e	399	•	•	•	• œ	395	•		966					~		396		9 55 FF	
		'n		8	- 1	<b>a</b>	٠.	•		•	N	-	0	N 1	~ 4			2 0		•	1	-	•	-	~	-	•	٠.	4 -		N	~	•	<b>&gt;</b> ~	-	•	•	323	-		•	•	~	273	•		324	
HIXI	•	-		à	342	~ 0	4	m		m	•	•	•	n.		п,		- ^	. 40	•	~	~	8	•	•			986	. a	5 ~ 8	~		ò	6 <b>6</b> 6	-	•	•	383	•	ě		384	105	766	986	105.	787	
C & S	,	-		351	798	2 6 5 2	2 6	367	367	372	377	373	370	373	2,5			377	371	368	365	367	369	384	385		376	2 2 2	300	389	383	301	7. E		386	388	315	2 / E	) <b>(</b> E	392	319	116	•	•	386	165	<b>78</b>	
UCTED	æ	~		•	386		٠.	•	-	399	•		•	•		, ·		907			<b>†</b> 0 <b>†</b>	0=		413		-		•		399		•	•				60	9.6	39.4			•	707	397	986	145	200	
OBSTRUCTED	RACT 10	<b>.</b>		õ	327				~	-	~	~	-	-	ĩ			Ť	- Z+E	357	365	•	369	-	•	'n.	~ i	2/5		696	ŭ	371	•	- ~		•	-	. 228	- ~		ñ	~	•	•	376		3.28	
CHANBER	= .	-			•						_					•					-	•	•	_								•					•			_		_			•	•		
NETER CH	RESSURA				~ 7			٠.	ň										32	37	37	379	379	379	2	<b>C</b>	2			- E			200	2.6	2	37	2	2 2	37	37	37	37	2	- E	, n	9 6		:
3 C #6	STARP																																															
	BE1A/1			33	2264	,	4	•	6.83	=	36	2	37	2	7	7			2	136	_	000	~		3	Ž	Š	0105.1	9	2	2	-	8	- 4	333	÷	523			=	2	. 123	26	203				•
	æ			wn	` ~ r		i V			1		~	•	i N	· ·	. ·		i U Pri	-		1		<b>~</b>			<b>.</b>	<b>50</b> 4	•	۰ ۸			_	٠.	•			· (				· 179	m	•	•	î 0 f	 		:
- A 6	₩,			22	3;	? :		. E	9	_		39							2	ĸ.	,	=	22	•	2	•		•		•	2	_	~ '		=	7	~ •	2 2	• •		27	7		0 1	۲. د د	2 .	7 6	
9 T # T 8	4	E E		1		1		ı	ī			•	1		Ī	•	•	1	ī		_	ĭ				ĭ	•		•			•	•	-	•	•			1	•			ĩ					•
0 1 5	ć	20 C Z Z Z Z Z Z Z Z Z Z Z Z Z Z Z Z Z Z		₹.	•	•	•	. ~	17	~	•	^	<b>-</b>	- ·	•		- a	-		~	~		•	•	-	•	- 1	•		•	•	-	- •	•	-	۲.	~ 1			•	n	•	•	<b></b>	• •	7	·	
Ħ	3	~	9	23	= :		: =	8	7	ê	Ë	53	2	<b>=</b> :	5 6		\ \ \ \		23	23	Ħ	29	2	53	ê	53	23	= =		3	Ë	53	2 5	Ç E	8	5	5	? =	3	5	29	23	2	<b>58</b>	2 6	? =	Ē	:
ESSURANT	3	≅ _	CL 056	•	m ,	•	•		~	~	-	+	~	<b>+</b> (																				. m		9		n in			•	•	n	•	• •	> <		•
70 E	•		-	Ë	*			7	F	Ŧ	*	ñ	ê	7	,		•	•	3	3	4	2	Ē	•	+	~ i	,			ñ	+	Ě	<u>.</u>	•	7	Ä	3		, W	ř	3	3	ĕ	m (	<u>.</u>	. :	; ;	
2	16 # P	Ž	H L	m.		• ~	•	*	۲.	-	•	۲.	*	r. (	h =	n •	• •	, ,,	m	9	0	m S	e.	4	P)	N (	m :				5	•		^	M	<b>M</b>	<b>+</b> :		0		E.	0 F	~	en :	•			
NR ED	w .	_	W.	Ä	Ť,	÷ =	ř	m	m	Ä	ř	m	ň	Ā ;			• •	. =	~	ř	ř	~	Ä	Ä	<u> </u>	- i	-	ξ.;		ñ	Ä	Ĕ			Ä	m	ň,	- 6	. ក	n	ř	Ä	ä	Ä,	Äř	- F	, ~	
E E B E	TIME	5 H	<u>&gt;</u>	•	•	•		•	•	•	•	•	•	• ·	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•		•	•	•	•	•	,			<u>.</u>	• •		•	~	•	•	•	9				:
-	•	_	>	n		,		ň	•	ñ	n	ě	•	Ğ.			•		•	٠	~	~	~										-	•	-	•	ã i		•	•	•	•	•	ē :	•	•		•

Table 17C - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 302: Test Configuration 2

	- 3000	ETA BETA/19TAR		-	•		ď	4	•	•		5	-	-	-
				•	•		n	•		•	h	2	-		2
		•	•	9	•	•	•	•	•	•	6	•	•	3	
1	• M		•	220	110			5 -	034	229	029	0	100	0.0	
100   100	•	-		***			:	•	;	•	,	•	:	•	
	•		0.72	2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	 	•	- 0	•	136		989	•	- 00	3	700
1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1,	~	_	120	101	~		-	-	7	0.34	•		117	8	
1,	n	•	191	119	~	•	91.		191	117	٠		1.98	=	•
7.7.7.         <		0895	175	. 135		•	. E	-	219	136	•		226	1,	P-
10	•	•	217	. 113		•	1 .22		. 263	224	~		. 258	(.4 (3)	m
10		•	.216	169	~	•	. 21	-	787	.217	•		278	23	'n
10		2479	.249	. 222		•		~	309	275	•		293	97	~
28			987	243	٠.	•		~	356	312	•		315	ŝ	- 1
28		7 6 6 2	987	242		٠	E .	~ •	+	E 0 E	<b>0</b> 1		0 1	= ;	2
28133		2543	6 0 F	22.	•	•	35	~ (	329	339	<b>m</b> •		666	25	,
20   20   20   20   20   20   20   20		2190		000	· - •	•		~ 1	* :	900	•		2 6	7	- ·
10   10   10   10   10   10   10   10	h r					•					•		766	0	9 6
10.00   10.0			6		n	•	2	7	-	26.5			-		Č.
1.0   1.0	6		4	•	•	9	4	- 2		•	•		4	•	
1982   236   232   234		: 5		. M	•	. 9				•	•		; ;		000
10.0   10.0	•			•	•	•	•	•		ě	•		:	•	
March   Marc	•	•	385	330	~	•	_	•	131	116	007	33	~	430	423
22.0   22.0	~	-	382	366	~	•	_	•	4	434	401	32	~	#? * * * ·	419
18.00   18.0	•	•	382	364		•	_		437	116	392	31	•	426	419
0010	•	~	305	376		٠		•	463	396	326	31	•	423	403
18.2   18.2		•	.302	277	•	٠	~ .	•	398	900	362	3	-		86 E
1879   1882   1886   1874   1875	- 4				·			•	2 .	2 2 2	500	7 1		* ·	9 7
1879   1882   1884   1885	• •							•	, ;	7 7 7	347	9 6	• •	7 7 7	7 6 7
1879   1882   1844   1874   1874   1874   1874   1875	•	S	382	**************************************								~	, -	. 4	200
1879   3882   3846   374   3817   346   318   440   440   346   346   346   440   446   440			318	313	_	•	_		452	316	360	3.7	•	5	425
9817         382         343         389         384         389         446         329         467         436         364         364         466         466         466         457         457 <td></td> <td></td> <td>385</td> <td>346</td> <td></td> <td>•</td> <td></td> <td></td> <td>7</td> <td>383</td> <td>365</td> <td>36</td> <td>Ē</td> <td>5</td> <td>411</td>			385	346		•			7	383	365	36	Ē	5	411
286	•	. 0.	382	343			~	•		380	36.1	36	~	<b>‡</b>	404
1982   1882   1884		m	382	92¢		•	_	•	5	364	354	37	Ñ	ŧ,	416
1982   1982   1984   1984   1984   1984   1985   1986   1982   1982   1982   1983   1984		0	787	337	٠.	•		•	417	717	387	37	•	£	404
1982   1983   1984   1984   1984   1984   1984   1984   1984   1985		2	. 382	7 C		•		•	7	376	9 1	9 1	~	2	12
1982   2449		7	205	100	_ •	•		•	7	25	200	~ r	- 1	2 :	
1982   1984   1985   1984						•		٠	; ;	2 .	9 4		-	;;	
1974   1982   1982   1984   1984   1984   1984   1984   1984   1985   1984   1985	, ,		200			•		•	2					: :	4 7 4
7214 382 347 406 347 374 406 375 416 406 376 367 37 396 406 406 376 37 37 37 37 37 37 37 37 37 37 37 37 37		-		200				•	? \$	7				2 9	777
1982   1982   1984   1986   1986   1986   1986   1986   1986   1987   1987   1988			182	347		•				376	367	, M	•		4
5692         382         387         389         389         387         294         422         411         387         379         379         470 <td></td> <td>7.2</td> <td>362</td> <td>300</td> <td></td> <td>•</td> <td>_</td> <td>•</td> <td>458</td> <td>6 S E</td> <td>377</td> <td>3.2</td> <td>-</td> <td></td> <td>462</td>		7.2	362	300		•	_	•	458	6 S E	377	3.2	-		462
1912   1982   1967   1983   1918	_	3	385	337		٠	_		=	337	379	37	•	<b>4</b>	4 4
8736         382         384         389         384         389         384         389         389         389         389         389         389         386         381         387         274         426         411         388         386         389         389         381         389         381         389         381         389         381         489 <td>•</td> <td>=</td> <td>382</td> <td>307</td> <td></td> <td>•</td> <td>_</td> <td>•</td> <td>£1+.</td> <td>383</td> <td>368</td> <td>38</td> <td>•</td> <td>513</td> <td>*</td>	•	=	382	307		•	_	•	£1+.	383	368	38	•	513	*
3474   362   3424   364   347   274   426   463   366   367   368   4114   448   3	m	6	.382	8 F F		•	_	•	365	390	373	39	•	466	373
1915   1982   1984   1985   1946	_	E -	200	7 (F)			_		-	3 6	362	33	9	# **	436
1346 1862 144 1864 174 174 187 187 187 187 187 187 187 187 187 187	-	P .	7 C	926	•				867	316	9.5	6 G	•	00 C	· ·
0007 302 334 407 348 336 276 419 352 360 40 334 491 432 3420 338 40 388 40 40 388 40 388 40 40 40 388 40 388 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40 40			2 6 6		•				7 6 7	2 6	7 2 2	2 4		687	
.3420 3882 336 423 347 348 282 412 390 338 338 40 379 487 4 6260 382 391 446 319 337 211 428 410 373 337 42 345 454 4 4237 382 380 487 348 348 273 413 390 366 355 41 378 495 4		-2.07	382	324	. ~				396	372	360	9	•		. 4
6260 382 301 446 319 337 211 428 410 373 337 42 355 4 4237 382 320 437 343 343 273 413 390 366 355 41 378 495 4	-	. 34	305	336	_	•	_	•	390	3.58	358	•	~	487	433
4237 382 320 427 343 343 273 413 390 366 355 41 378 495 4	Ξ	1.62	315	106	•	•			=	373	337	4		1554	4 6 4
	-	42	385	. 320			-		390	366	352	Ŧ	•	495	437

Table 17C - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 302: Test Configuration 2 (Continued)

			30.5	459	491 . 4	6 M S	468 4	447	551	. 463	443 .	4.26	4. 624	9 M		797	200		E . 374	. 423	E 5 7	n m	646	452 39	474 40	. 4	443 41		4 80 13 13		417	436 .4	80.0		426	429	. 451 . 42	3 442 403	434		4 6 6 6	
		9 M	33	37	3.5	36	36		8	36	P.	r	33	m	2	9 10		33	33	10	י כע מי	9 17		. 33	D.	. w	96	E	m i	2 6	6	36		9 6	9 10	9	36	B (	~	9 1	, m	
	•	•	•	4	•	•	•	4	*	•	₹.	₹.	•	•	•	•	•	*	•	₹.	•	. 4	*	*.	•	•	*	*	•	• •	. 173	•	4 1	? "	, M	•	m	*	ii.	M, 4	M	•
	,	P P7	F	35	32	32	Ť	E.	28	33	Ť.	Ē	Ē	<b>P</b>	9		. 10	31	31	₩.	S C	2 17	Ť.	<b>#</b> E	2 F	9 17	*	. 33	32	7 .	33	34	E i	7 7	9 10	P	33	P.	<b>T</b>	33	Ē	
			-	٠.	*	•	~	~	m	•	•	*	•			, ,	•	00	100	~		, 4	~	~	9 1	· ~	٠.	•		<b>、</b> •	•		•		٠.		•	364	~		•	• •
	700	376	389	380	387	363	386	383	382	387	. 377	373	368	376	9.7	386	361	350	333	371	369	- N	181	377	363	3.7	294	383	9 (	1.00	37.7	368	000	107	9 C F	388	364	. 383	390	199	0	
	•	426		•	•	•	•	~	434	~	$\overline{}$	~	•	•	~ .	, ,	. ~	~		~	~ ⋅		~	3	m (	_	•		P7 1	7 0	•	-	<b>m</b> (		•	=	~	403	•			•
	·	-	ē	•	Ŧ	Ö	'n	•	•	'n	•	٠	m.			ū			•	•	٠.	• 0	•	~	m i		•		m	7 6		_	ā	P 1			•	247	~			
		9	~	~	~		•	~		•	•	~	•	<b>►</b> 1		•		•	~					~	• •			-	m .	-		•	•		•		•	E 0 +	•		433	
	77	330	339	362	343	348	363	303	338	361	377	373	386	376		324	500	366	162	7 E	162	200	303	377	P P	000	403	417	•		377	368	98.	177	376	368	364	364	373	369	0	•
	***	12														1		*																				412				
	ė	316	N		•	Ñ	*	Ť	-	•	ē	~	•	~ (		•		•	ě	ě,	Ď	Ü		•	•	- ~	۰	•			~	•				ë	•	M .	ň,	ěř		
		305			•	•		•		•	•		•	•	200		382	.382	.382	.312	315	200	315	385	215	•		•	•		•	•	•	•	•	•	•	305	•	•		•
		9437	255	Č	.636	-	Ë	2	918	2	. 507	9	<b>m</b>	~ 1	- 6	2		•	7	Ē	•	•	. 82	~	~ •			2	3	236	021	22	?	-		Ξ	=	1.3122		9 6		
	2 01	•	-22.8	-152.4 -	146.1	55.1	-123.4 -	32 8	171.3	-181.0 -	M. 87-	9 74	9 .	- 8.151-	13.6		-113.5	0.5	1.19	•	F	•	-163.0 -	37.8	9 .	-103.4	7	65.7	- F6	-110.4	- 91 2	199.0	126.8	1 1 2 6	- M	102.4	102.1	-117.1	-85	m 4	0.75	
•			29	32.1	29.5	29.0	30.3	30	28.3	30.3	. I	<b>3</b>	29	9	7 6		31.2	29.8	29 1	9.00	= =	23	31.3	30 6			31.1	30	2	31. 3	33.3	39 .6	2	2 -	7	29.1	28.9	90.0	E :	7.5	78.	) (
CL 0SE			٠		٠	÷		~	e.	÷		٠	•					ų.	·		- F		_	~				٠				÷	<b>.</b> .			-	ä	35.1				
FULLY				•	m	ď	'n	•	-	'n	٠	÷	œ (	'n.	, ,		٠	m	ä		٠.		•	•	, ,			m		v	•	~		•	, .,	~	-	33 5	n (			
<u>ب</u>	•		•	•	•		•	•		•	•	•	•	•				•	•						• •		•	•			•		•		•	•				• •		,

Table 17D - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 306: Test Configuration 2

S C RETER CHANDER OBSTRUCTED GAS HI

71ME 7	E P C	EG C) AIR PRE	. S S E R A	BETA	BETA/	/19TAR PRE!	SCHANT I	FRACT 10	<u>.</u> ~	•	•	<b>s</b> n	•	<b>8</b>	_	10	-		7	ю
E .	, 4 L		9 E.		•	•			:	• • • •	•		•	•	0.0	•	•	0	ê	
1.0 2	6.1 LLY 8	26.2 2 PEN		189.3	~		610	E 0	960.	398	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	•		2723	0 - 80	810	9	081 -	1700	146
	4.		9	4·E96	ų.	5999		- 160	5	. 95	102	018 -	23	i	0 2	•		. 670	. 790	
	• a				-	20	160	:		2 2	7 -			•	90	· ~ y	ne	128	100	
	•			18.5	-	116	171	•	: 2	. <del>.</del>	090	137			67		. ~	2 2	206	m
	9.	<u>.</u>	T !			238	25.	135	901		•	. 22	•	238	2. 2	60	m (	223	194	209
			7 •	16.	•	25	2 2 2		: :	C =	160	254		•	3.0		٠	• •		
_	•			10.3		123	263		: 2		176	262			13		· •	200	313	٠.
•	m (		•			<b>S</b>		~	2	6	202	285	# 1	•	28	~	P3 (	36	321	1
	7 0			10.0		- F	320	~ ~	2 2	~ 7	222	326	2 C	•	9 7	9 4				m 4
•	7			18.2		•	338	~	. 261	=	234	343						396	373	
-	- 0		m :	20.7	•	162	1 E	273	. 272	317		362	. 25	•	E 00			000	1001	~
- 1				19.8		9	. C.	. 243	. 299	*15			•	•	22			• 1 •	. 204	•
	2 7	9		19.6	3	942	.377	-	-	_	•	•	3	_	31			rv	~	(N
•			•		<b>~</b>	362	318	321	129	34.5	313	382	333	1.9	25	60		425	6 4 9	425
LVE		OSED	,				•		;	į				,				;	į	;
	,,			- •	•	, ,	•	25	927	976					•			426	900	426
		2 9 2		10.7	•		-		100	323		•	366		•	. ~		423		2 10 10
•		7.0	6.		•	50	_	361	. 374	336		•	374	56	•			407	420	413
•	~	12.6		9.5	•	121	-	347	303		339	٠	m :		•		•	412	419	412
• •		0	•		i	680	-	7 F	.377		245	•	~ ;	E	•		on e	-		4 .
•				-20.4	•		-		122			•		3.4	•			. 404		424
•	•	11.3	m	12.9	•			337	375		129		=	. ~	•			406	452	425
		m :	m :		•	•	-	316	382		328	•	374	9	•	~		405	451	426
» c	9 P		n u		•	- G		346	5 / F .		336	•					D 0	• 4		4 4 2 4 2 4
•	. •		. ~		• •	7	•	34.	369		316								474	626
•		12.6		-15.9	i	132		357	171		333	•	0	53	•			93	451	425
• •	n «		T .	P =	Ċ	171	-	90.	.367		· 	•	80 6		•	<b>.</b>	•	60 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 0	8 7 7 7	428
•	. ~			12.4		2	-	318	325		318		2	· •	•			9 9	48	426
•	3.2	19.9	~	-14.4	i	162		. 332	. 381		323	•	=	22			~	6 8	480	422
•				77.7		717	-						<u>~</u>		•	•		377	99	421
•				-17.5	• •	693	-	7			926	•	+ un	V 7		0 10	·			- 0
•	9.9			~ -	•	60.		328	194			٠		~	•			378	427	454
•	ĸ.		•	7	i	33	•	326	. 193		343	•	2	22	٠		~	329		422
		n :	•		•	960	•	333	007		986		92		•	_		384	469	415
					٠,	191	-	916	907		737	•	C #				m ^	080	9.4	424
		. 6 . 1			•	•		333			346						e m	3.8		408
		14.9.	1.9		=	150		307	404	34		•	398	22	•			364	211	421
	•	6.1	•	~	Ŧ		-	337	160	360			383	13	•			375		405
	0.00	9 -	~ •	M &	٠,	13 13	50 E	976	517	9.		٠	600	900		381	m (	373	437	406
					· -			- C	) <b>•</b>	7			- 647				<b>~</b> F	. 675	201	- G
		. T		~	• •	9440	-	3 0 0	907	363		305			364 3	<b>.</b>	· ·	926	; <del>•</del> • •	4 C G
																		(1.1)		

Table 17D - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 306: Test Configuration 2 (Continued)

13					. ~	4.			£13				. 4	•	9.	C 4 2 2	*		627		804 E			<b>4</b>		•			•	e .			•				•	
13	\$	5	•	7				Ţ.	7.	. 4	Ŧ	: :		Ŧ	= :	: :	-	:	2 :		7	Ţ. Ţ	7	₩.	7 7	~	7 :		4	. ·		~	*	€ :	-	7	₹	Ŧ
Ξ							370	400			ŭ.	ت مث			~	372		370	~ •	2 ~ C	~	~ ч	•	367			-				9 10	-	œ.		7 6	, en		384
10	4	Ţ:	7	•	7	M	<b>P</b>	<b>m</b>	: :	4	Ŧ	~	- 2	7	<b>.</b>	~ ~	7	7	7	~	Ŧ	- 3	=	Ŧ	<u>.</u> 4	2	7		Ŧ	<b>#</b>	= 2	4	<b>4</b> .	7		7	Ŧ	•
•	169	322	126	375	377	380	382	305	182	377	377	174	381	386	166	387	37.7	388		986	P)	. 479 8 4 9	386	377	785	386	186	387	391	680	9 67 7 F	386	389	16E	386	388	386	3
<b>50</b>		7 E			Ö	•	~	•	56E.	=	-		•	•	=		412	914		, in				4 28	- ~	•				- 1					- 2	4 16	413	<b>~0</b> •
۲.		404	-		£14	<b>+</b> 1 <b>+</b> .	<b>.</b>	90		0	405	7 9	300	2	604		2	405	= = =		=	9 5	60	-	907	:	705	5 5	2	÷		2	399	90		404	<b>†</b> 0	404
•	.391	100		767	386	380	. 377	312	917		166.	268	66	293	162	0 F	306	62E		396	391	919		397	385	316	36.	7 2 2	374	372	375	3.	319	=	3.	379	395	391
en	.273	300	7.7	2 0	ě	ě.	ò	-	297	ف	ò	291		5	-	o ă	307	.296	.297	202	299	281		276	406	305	22	ō	286	•	në		m	•	ěě	278	275	23
•	137	79.		985	96	363	926	. 366	686	7	15.	92	36.2	362	520	~ F	389	. 361	928	200	. 366	359	9	367	767	7.	370	369	374	372	298.	366	368	176		370	386	176
n	359	.369	7 6		377	263	370	998	126	998	369	202	37.	370	98	0 F 9 F 9	360	.361	298.	25.77	258	6 0 F	52	357	796.	200		369	363	75	298.	366	338	369	36.5	370	298	369
. Z	.412	•			=	197	•			:	105			386	385		386	388	67.	5	400		200	197		9	200		13	6	767	197	. 199	161		19	562	191
FRACTI	~	346	7 4		345	•				•		•	•			266					350	6 F F	ij	187	•	£	'n,	36	365	•	162	•	361	369	69E	•	320	36
	592	<b>8</b>		500	508	388	582	10 i			202			302	200		388	500		1 17 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	582	10 E			9 6 F	500	50 F		B	500			. 185	502		302	200	<b>2</b>
44.15.1AR	•	1292	242				•	1439	1981	<b>• •</b> • • • • • • • • • • • • • • • •	0836	7197	1014	6042	7000	ji ù	2230	2	2191	200	1111	5304		2097		8	6693		1679	0000	2820	4720	33	0713	22/3 0453	3134	000	5624
	-	7	- 1	, -,		ı	•	•	•	-	7	٠,		1	•	i	•	•	i		i	•	•	-	i	7	_		•	•			•	٠			•	i
F T T T T T T T T T T T T T T T T T T T	~	27.5								20.2	-26.4	10.2	22.0	-14.7	13.6	7. 6.		M	7	7.5	-10.6	12.4	-20.6	29.8	- 50 M	-25	27.0	D 19	7	• ;	23.1	-11.5	22.9	-26.2	29.9	12.6	•	- 14 .3
AU 8 8 3 4	¥.4	29.7		27.7	27.3	27.9	28.7	. T.	27.5	7.92	20.2	27.3	27.2	28.7	27.4	28.7	27.7	27.3	27.E	27.2	50.0	27.0	29.6	26.9	28.6 26.7	2 . 3	9. 92	27.4	70.	2	26.2	2	26.1	29.2		27.6	27.6	23°.
	4. e	• 1	- -	. ~	•	•		•	•		•			•	•	~		-	m v	• ~		~ .			<b>.</b>		•			~	- ^			•				•
TEBP :		_				~	_	- (	m -		5.7	•						_		33.66	, T. D.	m r	•	6.	•	0	+ 6		7	~ .	ne			<u>~</u>	·		10	• •
		-	- r																																			

Table 17E - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 307: Test Configuration 2

	26.1 26.1 29.0 29.0	-	ESSURANT		DETA/1STAR PR	E SEES I		~	m	•	m	•	~		•	10	=	12	E.
	26.1 26.1 27.4 27.4	1	=																
	FELY		*	÷,		0.0	•	•	•	000	000	000	000	000	000	00	000	8	
	- 11	_ =	Ň	Ņ		F	•	•	922		~	Ž	T	•	6		ر س	5	0.016
		~	~	~		190	E 0 0 .	i	٠	8	690	. 003	•	E10	. 117	60.	920	•	980
	6.5	•	m ı	~ 1		160.	. 024	i	•	6	990	. 0 3	3	0.75	150	90.	167	•	1.25
			M 1			129	. 62 7	•	•	8	.092	0		/ <u>·</u>	285	<u>.</u>	2 90	9	167
	•	•	• •					•	•	3	. 162	-	•	506	506	7 :	. 236	∞ '	192
		P P	n					•	•	2 :	196	2	~ <	928	233	~ .	540	•	232
			•	•				•	•	::			V .		7	= =	1/2	•	,
				•		756		•	•	: :		717	0	. 36.		-	7	ъ.	7.5
		•						•	•	::					667	7	- 15	- r	. 40.5
		•		•				•	•	;;	7 7 7	707		7.0		3 4	\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \	9 B	
	7	•				299	233		•	::		268		3 6 6	374				
1.0   1.0	76.7					. 326	290			23	<b>M</b>	321	•	421	2.	5	) M	<b>^</b>	9
15	9.96	•	2	•		338	310	•	•	2	337	325		427	386	3.	388	œ	364
15 C   1	FACE VAL	CLES	ä																
15   15   15   15   15   15   15   15	9.96	•		<b>9</b> .6	347	986	Ē	~	.26	. 257	359		36	8	•		$\vec{-}$	3	375
1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1,	19.2	- 5		32.4	. 77	*	9. 7 <b>3</b>	-5.173	-3.336	5.3102	8.5632	9.748-	-225	120-	3	•	349-	-099	4
15. 5         16. 5 <td< td=""><td></td><td></td><td>•</td><td>:</td><td></td><td></td><td>•</td><td></td><td></td><td>•</td><td>;</td><td>,</td><td>•</td><td>;</td><td>;</td><td></td><td>;</td><td>:</td><td>•</td></td<>			•	:			•			•	;	,	•	;	;		;	:	•
15. 5. 10. 1         15. 5. 5. 10. 1         15. 5. 5. 10. 1         15. 5. 5. 5. 1         15. 5. 5. 5. 5. 1         15. 5. 5. 5. 5. 5. 1         15. 5. 5. 5. 5. 5. 5. 1         15. 5. 5. 5. 5. 5. 5. 5. 5. 5. 5. 5. 5. 5		•	?.	::				•		= :				-	735		201	. 23	515
10							226	•		2 :	27.6			7 2	316		. 6	125	497
10   10   10   10   10   10   10   10		•	i		1963	. N. S.	330	•		: :	2 6 9 6							72.	
12.   10.   4.   7.   10.   4.   7.   10.   4.   7.   7.   4.   7.   7.   4.   7.   7	78.7	~		-19.6	6621	375	322	•		: 2	7	ij	. F. S.	9.	91		472	60	2
18	32.5	~ 1			1.6436	375	289	•		16	707	539	539	727	443		220	602	308
18.5   18.5	26.5	~	9	2	-1.1932	375	312	•		8	161	. 512	515	6 22	381		. 512	336	490
13		•		2		10 to	7	•		2	170	- 11	767	.605	404		487	. 366	. 467
10	6.23	N 1	_ ,	- (	1.056	2.5	PIE.	•		1	960	203	94	999	451		0 1	999	53
10   10   10   10   10   10   10   10				•	1000	C		•		2:	-			0 0			0.5		
15		• •	- 6	"	1967 -			•		? :	7 .							2 2	200
12		•			4636			•		::					70.0		670	607	
12   13   13   14   15   15   15   15   15   15   15	12.5	•		200	75.00	. W		•		:	000				40.2				
18	32 3	5		4	=	12.15	294			101	- 028	61.5		712	966		48	908	
14.0         185.4         21.7         9.1         23.6         42.2         -0.01         510         42.9         64.4         40.2         45.6         72.7         72.7 <td< td=""><td>132.1</td><td>•</td><td>ċ</td><td>-17.1</td><td>•</td><td>375</td><td>324</td><td>•</td><td></td><td>202</td><td>0.54</td><td>425</td><td></td><td>•</td><td>374</td><td></td><td>444</td><td>69</td><td>496</td></td<>	132.1	•	ċ	-17.1	•	375	324	•		202	0.54	425		•	374		444	69	496
12.5   31.7   30.5		*	ä	7.	100	375	. 268	•		183	001	510	429	<b>1</b>	405		456	22	510
10	32.5	~	ė	2. 9	. 3462	. 175	. 351	٠		194	027	603	383	635	383		446	2	477
14.4         135         136         136         136         137         137         137         147 <td>10.0</td> <td>•</td> <td>-</td> <td>2</td> <td>•</td> <td>175</td> <td>317</td> <td>•</td> <td></td> <td>114</td> <td>079</td> <td>. 616</td> <td>384</td> <td>.732</td> <td>384</td> <td></td> <td>. 462</td> <td>*</td> <td>500</td>	10.0	•	-	2	•	175	317	•		114	079	. 616	384	.732	384		. 462	*	500
10   11   12   12   12   13   13   14   15   15   15   15   15   15   15	7.0	-	•	2	~	278	320	٠		216	¥60.	. 537	372	.657	392		. 423	S	449
13.5   23.5	7.96	•	<b>.</b>	= :	•	5 C C	. 32	•		23.4	0.3	528	7	.613	367		415	99	437
13.5   13.5		~ •	ė	-	•	676	278	•		172	620.		94	737	384		4	*	4 90
13.2 34.4 31.0 6.9 12342 37.3 266 38.2 129 1.65 39.3 673 411 411 411 411 411 703 313 673 411 411 411 411 703 313 673 411 411 411 703 313 673 411 411 411 411 411 703 313 673 411 411 411 411 411 703 313 673 411 411 411 411 411 411 411 411 411 41	2.5			? ;	• -	2.5	. 216	•			125.	902.						0	365
18.1 26.6 12.2 23.6 12.2 2		•	•	; '	∹ '			•		2 :							3 2 5	::	
186 13 186 6 122 128 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1					'n e			•		2 .				2 6	7 7 7		116	2 :	
146 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	- 55	•		25	• ^	, N	265	•		96.	920			2 9					. 4
14.2         18.6         11.6         14.6 <th< td=""><td>16.3</td><td>•</td><td></td><td>•</td><td></td><td>10.00</td><td>256</td><td>•</td><td></td><td></td><td>0</td><td></td><td>7 9 5</td><td></td><td></td><td></td><td>-</td><td></td><td>4 2 8</td></th<>	16.3	•		•		10.00	256	•			0		7 9 5				-		4 2 8
12.5         12.5 <th< td=""><td>14.2</td><td>9</td><td>_</td><td>16.9</td><td></td><td>375</td><td>238</td><td>•</td><td></td><td>7</td><td>0.28</td><td>*</td><td>369</td><td>632</td><td>422</td><td></td><td>422</td><td>83</td><td>-</td></th<>	14.2	9	_	16.9		375	238	•		7	0.28	*	369	632	422		422	83	-
8 34 4 35 8 32 0 19 3 - 6516 373 270 270 271 216 012 477 348 658 425 45 373 664 319 209 30 33 373 664 319 30 30 313 664 319 30 310 31 413 746 319 310 31 413 746 319 310 31 413 746 319 310 31 413 746 310 31 413 746 310 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31	12.5	~ .	۰	17.	5997	375	277	•		=	- 035	191	139	714	433		405	7	791
9 29 9 28 52 52 54 54 55 74 5 8727 325 325 325 685 687 6 292 665 277 941 467 46 419 986 7 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	14.4			:	•	375	. 270	•		2	012	422	34.	6.58	425		373	89	477
18   18   18   18   18   18   18   18	29.9	•	·	33.5	•	375	. 182	•			292	. 561	277	3	467		419	386	514
8 38 38 36 6 31 2 -3 6 - 1229 37 34 34 24 328 693 240 - 024 304 510 680 445 41 445 710	11.0	~	•	7.7	•	378	. 230	•		170	074	204	. 322	717	++3		413	248	504
	33.3	•		9.6-	=	. W75	. 2 +	•		240	024	204	328	089	443		445	710	<b>+</b> 25

Table 17E - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 307: Test Configuration 2 (Continued)

Table 17F - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 309: Test Configuration 2

13			90.	~ .						03 .311	9 .32	96.	36.	2 P		90 .374	6	•		•	¥.	<b>4</b>	•	. 4		•	•	• •	•	•	•		*	•	4	*	•			•	. ~	. •	•		*
12	•	•	•	•	-	•					~		m 1		•	2 .39	•			•	•	•				•	•	•	•	•	•	•		•			•			•			•	100	
	0 0 0	m	•	~ -	٠.	• •	'n	,	, m	34.	3	~	m 1		•	. 422	*		, ,		4	-	;;		,	Ţ	Ξ;	2 0	2	÷.	7:	7 -		~	•	~	•	•	<b>*</b>	• a	•	٠.		374	•
2	00.0		9.	0.0	5 -			200	. 7	21	. 25	. 26	.57		•	30		ï	7 17	<b>M</b>	33	m i	M L		3.5	34	W 1	2 M	M	38	8 6	9 5	6 F	30	39	<b>6</b> E	6 E	er (	7	) C	4	7	4	*	•
•	900.		. 015	960	167		5 7 6	276	. 299	31.1	. 311	## E	6 P	407		904		433	434	420	. 400	60	BD 0		398	389	6 C C		397	397	395	9 6	373	377	362	357	. 367	373	76.7	36.8	100	384	372	374	233
•	0.00	77	172	P	2 6		234	261	299	316	.327	360	900	) E	•	398	<b>m</b>		*	•	•	•	~ <		***	-		410	•	***	•		-	•	8	20	•	~ *		• ~	439	•	0	408	۳
~	0.00	m	. 12				2.5	7	0	333	. 34				!	430		857	48.4	•	. 412	40 1	n r		M	~	• •		1	•	• •	3 77	•	777	N	^		→ (	v 0		• 😘		•	408	٨.
•	0.00.0	Ξ.	032	7	980		117	208	238	257	. 265	2 98	310			350	.367	-	, 67	•	•	•			-	•	~ <	•	•	-	~ ~	• •		_	•	~	~	•	~ -	- •	, 5	•	-	=	▾
•	000.	<b>~</b>	•	7			•	•	· ~	295	-	•		•		396	Ñ			•	<b>m</b>	-	-	•	•					•	•	• •		•	•	•			2 2 2			•		241	ō
•	. 900	3	946	120	3	9	: =	2	12	196	23	. 25	. 263	288		294		134	317	330	345	. 337	, ,	3 2	23	=	25	293	=	2	2,5	. 6	27	ê	32	2	2	25	3 . 3	Ë	ä	2	32	291	787
m			9.			320	918	307	299	2 18	. 256	29	910	328		326	₽.	9	282	.28	292	23.5	100	285	311	272	£0£.	306	332	E 0 E	326	330	271	1331	340	. 297	930			) (F)	321	333	350	325	332
. ~		-	٠			3	: :	2	2	196	5	2		28		. 286	. 233	107	296	. I.	134	324		130	137	316	746	132	341	143	. 44	7 F	132	354	362	327	355	797	) W	95	23.3	371	194	174	C C C
		<b>.</b>	60.	121	113	1.59	0	200	. 223	230	. 250	. 263		320		342	DR 7 .	360	349	369	367	9.7	9	795	. 363	9		318	315	316	. 548			343	340	317	343		323	329	304	320	329		279
FRESTORES IN INC.	0	<b>:</b>	. 072		1.55	187	227	.241	.260	.278	. 292	S 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	. 429	361		E9E	•	382	30.2	to K.	*	 	· · · · ·	305	. 382	362	7.55	700	315	385	205	382	382	.382	382	385	385		305	382	302	.382	385	362	ZR¢.
		•	2.0301	,	0 0 0	6497	9040	.2947	4498	47.09	.3092	.6173		.6670		5990		2387	.6104	∹	•	•	2630		8921	•	•		Ξ.	1.1766			٠,	_	٠.	•	•	•	• • •		_	•	•:	1.3942	٣.
	₹.	. 6. Pt	34.0	•	. ~	•			•		<b>-</b> ,	~ `	•			<b>.</b>	•	4	'n	•	~		0 0	٠ ~	_	u,	ا 9 ۸	. ~	- m.	•	9 M	•	•	•	•	ا ب	,	, 4	•	'n	~	~	<b>.</b>	۰, ۱, ه	7
ž		-	Ď.	-	•	-	-	**	Ä	-	-	= ;	-			N		-	*	-	•	•			•		•	· 😛	-		ï	, ,,	2	~		2	- 1	* *	-	•	-	•		•	:
E 5 5 0 7	38 C	-						•	•	29.6	•		; • •	. •	2	•		9 0 0	•	•	-			•	-	•			•	•	h <b>a</b>		~	2		•	•			-			•	2	
	# F		•	• ^	m		-	~	•	•	•	<b>-</b> .	-		L 05	0 1			_		•		, ,		~	n				• (				~	•	•			. ~	. ~	•	٠	•		
		7	PM 6			•	•	•	2	5	3	3 :	? :	2		• •	• -	•	-	-	•			-	•	-	-	-	-	-		-	-	-	-	-			•		-	-	-	_	•
# # W	- ~ i	รร	<b>m</b> •	•		•		•	•	•	•			2	w	8 6		37.	35.5	36 0	2 ;	? ;	36	34.9	38	72		72	37.4			*	30.9	25	25		*	• •	36	17	32 3	3.4	36 5	35	2
<b>#</b> 3	3 .		~ .											•	=	•		•	•	•	•	•	•	•	•	• •	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•

Table 17F - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 309: Test Configuration 2 (Continued)

12 13		486 417	476 486		489 422	•	4 2 4	•	21 . 4	472 41		- ·		70 40			0.00	62. 0	477 400	9.1	2 10	9	4				. 442 422	. 41	2.39		9 PE	T	7	P	~ :	n 1	~ ·	· , (*				450 415		
Ξ				•	•	_	¥?	•	~	362	r,	•	7 4	, ,		. ~	~			•	7 7		•	<b>T</b> 1	~ *	, m	•	-	•				•	~	•	•		D F	•	_	•	~	# i	u
10		66	2 4	•		M	•	•	•	9	•	•	•	· M	•	•	•	•	*.	•	• •	•	•	•	•	•	\$	•		•	•		m	•	s.	•	•	•	M	•	m	•	=	7
•		9 / E		) P	-	36	33	9	34	348		3 5		7 7		35	Ħ	. 34	32	5	7	M	33	. 29	5 7		ñ	. 33	M I	2 1	? .	m	32	Ť.	. 29	, ,	* *	7 6	32	58	53	ŝ	35	-
æ		395		428	408	413	410	471	423	417	7 7	. 633	432	40.4	436	434	408		400	868	400	399	394	416	D 0	96.8	# O #	410	414		7 6 7		415	16E.	62 4	B (	285	7	5 C	363	397	979	36	44.
۴.		15 6 E	101	192	193	. 382	391	369	384	390		30 C				•	393	ě					•	•	<b>D</b> 0	Ō	401	ě	•	•	· -	•	•	ě	9		- 0		Ď	•	•	ř.	•	7
•		.417	. 4.54	*	435	. 429	430	471	. 423	.417	-	865			9.7	4.34	424	- 411	419	7.	7	399	1.	416		362	=	410	11		7 7	419	. 437	426	204		77	70.0	-	499	495	430		687
ın		5.5			~	5	.23	16	7.		× .	2 .			2	2	.2	e e	2	= (	7 6	8	29	.27	2.5		2	.27	5	2 3		. n	.26	53	0	-	5.		5	-	-	7	~	-
•		•	•		•	•	•	•	•	362	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•			•	•	•	•		٠		•	•	•	•		•	•	•	364	36.0
. m		. 353	V 0 C	338	45.6	351	. 393	333	**	348		9 6 6			342	347	347	371	361	797	7 0	-		•	•		•	•		• •	•		7		· ·	•	•	7	399	.412	. 197	979	364	-
11011		•	•	• •	•	٠	•	•	•	66.	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	13	•	= :	•		-	. 3	6			•	. 192	~	*				199	112	. 397	379	79	16.0
T FRAC		10 th		956	384	367	18 P	5 F F	36	362			3.5	378	329	369	377	371			376	372	377	367	306	382	i e	370	96			378	392	•	•				423		•			7
MARINE SACRAM		305	200	382	385	312	315	305	385	215		200		78.	382	385	385	385	2 C C C C C C C C C C C C C C C C C C C	7 C	385	385	385	3.5	202	305	305	. 382	. 382	282		382	385	315	315	382	205	100	312	302	.382	315	385	200
BETA/751AR		1.4795		1.8283	•	.4679	٠.	1 . 7652	•	'		•		•	: :	•	Ξ.	•	•	•	1.6113		7631	1.2002			1.2561	٠.	Ξ.			:	٠.	٠.	٠.	•	•	1.2/29		Ξ.	٠.	1.1210	4113	
BE TA		0 0	N #	, ,	**	9.	•	•	•	; • :		• •	, ,	. ~			'n	~	•	•	•	~	7		, , e		•	-		• 1	' - <b>-</b>		•	-	~ 1	~ ·	•	• •	, •	~				7
T NO M T		1 -103.			_	_	_		~							_			<b>.</b>				-	•	~ ~				<b>.</b>	~ .			~		_				, .	~	~	_	•	•
PRESS	4 2	= :		2	9	å	2	~	2	= :				Ä	2	23	2	Ē	2	2	2 5	E	8	2	2 2	Ē	2	23		2		2	23	ī	2	e i	R f	2 :		÷	23	=	2	9.
DEG C	CF 88			33	30.3	36.5	34.3	30	7	31.2	•	,,,			34.9	33.3	37.1	39.5	9.			39.4	36.3	E I	22.6	-		31.6	90		7		14.2	37.4	29.7				38	32.3	31.7	1	77	22
TENP.	477B3	6 90		2	13.5	14.1	32.3	20 2	2	n (				9	12.	=	9. 6	36 3	12.7		? .	36.5	74.1	¥.	1 7 7 7 7	9	22.5	32 7	34.2			F 9	12.5	13 1	29.5	7 2 7	m (		9	11.6	10.9	13.0	75	4 61
	w	,-,	. ~		,,	,											-																	• •				- •						

Table 17G — Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 310: Test Configuration 2

Table 17G - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 310: Test Configuration 2 (Continued)

S C NETER CHANDER DOSTRUCTED GAS BIXI

- TOTTO PRESONATE DISTRIBUTE -

		463 415		-	- i			*	+	. 428 . 393	e i	VOU	P	986 819	•	•	.422 .400	9 M	. m	6R.	io i	425 369		10 31	199 379	•	. 403 . 379	•		•	R. 26	E		. [7]	. 36	m	79E 607	9.1	
	349	•		ř	=			2	-	E.	Ħ.	976	M C	m.	M	m	77 F	9 19	m	7 m			2	•	M 4	M	-	Ď.	9 10	'n	Ť.	- T		מיו	10	. A	m i	: '	
	•	· M		•	•	•	•	•	•	m	•		. 17	P73	m.	M) I	M) P	9 M	m	•	e e	. "		m	m, m	m	m	m i		m	~	PO 1	<b>7</b>		,	ing I	m 1		
	688	36.0	387	355	7	200	9 67	328	34	¥ .	000	347	342	353	. 351	33	133		340	. 339			336	342	£ .	# P	354	90		329	352	351		98	m		•		
	370		Ä	373	936	202	372	263	339	378	~ .	3 6 8	·	372	376		366	9 E	373	370	796	) M		371		£ 200	370	368	7 7	•	373	362	26.3	374	367	'n	999		
		707	197	391	986	376	172	363	. 169	. 175	69		375	301	. 376	. 371	. 166		373	380	364	369	36	371	658	173	379	. 377	2.7	176	. 373	. 372	26.5	361	. 352	334	332	36.2	
	. 430		•	=				•	412	ä	. 427		42	437					:	450	950	=	790	459			ij	. 442			433	437		762	÷	470			
	.329	36.	5 P.	316	=			339	337	i.			7	T.	7	7			343	SEE.	48 E	1	347	342	W .	Ť	346	7 0	3.64	341	342		346	988	338	341	7 T		
	916	727		. 327	=			181	139	366				363	339	. 352	124	1	36.	37.	. 374	369	36	362	36.	373	. 370	368	1 R C .	376	383	E 60 F	1 0 F	300	396		2 0 E		
	. 329		=	346	226			182	7	- MA	9 1	) P P	198	363	368	376	776.	598	364	339	364	369	368	.362	359	363	362	369	9	368	.362	362	668.	361	367	.367	790	•	
	. 420		•		7		121	132	422	450		2	614	609	<b>.</b>	-		• -		410	. 428	439	420	420		9	11	60		412				. 415			0		
	. 359	2 9 5	373	. 373	336	ESE.	372	374	380	375	373	200	76E	390	384	361		266	=	400	504	-	399	=		199	£07	= :	2 M		£0.	=	* 1	7.7	. 425	7	421	. 463	
	380		ě	380	0		0	380	380	380	2	9	000	380	380	00 P			380	300	0 6	0 R	980	0 P. (	986	0.00	0 E	0 0	0 0	000	310	0 C		0	380	380	0		
	.3366	6710		3160	1.6013	1280.1-	9587	. 6027	- 3207	.577	2332	25.		6101	386	3578					.0478	27		Ť.	10 to 1	3	. 43	0000	- 4	-	3	500°	<b>~ </b> ♥		96	131	4240	\$5 T O -	
	13.4	9	-17.6	 	3		7.0	22.6	-12.0	2	= 0	-	9.01	22	-14.5	50.9	5. 4	-24	3.	10.1	e. e.	2.	-37.7	æ :	-12.4	, es	4.8	0 0		٠. د	19.3	m i	200		18.6	-16.2	-13.9		
9				<b></b>	ď.				ė	'n.	<u>.</u>	e		_	÷	<u>.</u>			-	_			_	<u>.</u>	- 6	'n	œ.	ni e	٠,									: -	
CLOS	6.9			÷	<u>.</u>					<u></u>				~	÷	<u></u>			~	<u></u>	80 · 90 · 90 · 90 · 90 · 90 · 90 · 90 ·	ی :		<u>.</u>	 r-	÷					·				•	'n.			
E FULLY	κ.				, ·				٠	•	ς,				•	<u>.</u> .	n 4			r	17.1			~ 1		· ~	-	<b>.</b>						3 4 1	м	4		٠,	
×	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	• •	•	•	•	•	• •	•	•	•	•	•	•	-	e =		•	•	•		•		<b>&gt;</b> <		•	•	e •		•

Table 17H — Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 311: Test Configuration 2

DBSTRUCTED GAS MI

	178	9	200	, v	213	235	255	. 286	311	345	(2) (E) (E) (E) (E) (E) (E) (E) (E) (E) (E	, M	0 U	90+		600	•	7.4.4	422	<b>1</b> • •	α : •	* *	4 55	404	0 0 0 T	4 7 5	864	: 0 : 1- ¥	5.00	616	4 9 4		5.25	4 0 0	47 C		4 6	. 25	516	996	379	5 1	277	D G
																																										-		:
•	9 60			1	•	_	2	$\sim$		~	<b>3</b> 1	m.	39.6			9		•	9	8	•		• •	-	90	'n	•	3.00	•	N)	<b>5</b> 1	~ ~	. 10	~	٠.	- 1	٠.	> ~	•		N	91	<b>6</b>	. 4
			•			•	•	•	••			:	•	•		•	•	Ī		-	•		•	•	•••		_			•	'	_	_	_	_	-					_	٠.	_	
4		-		۰	m	9	•	2	•	2	و و	<b>5</b> 4	9 m	•		~ :		9	172	2	<u></u>	2	~	•	<b>.</b>	. 10	~	5.0	9	m	9 9	» =	و	~	<u>.</u>	œ :						•	•	
-	2 0	7	6	-	2	23	2	m	ñ	10			. 4	Ŧ	;	7 :	•		4	7	7	•	7	Ť	4 6	7 107	4	6	4	4	4 .	. 4	4	7	~	= ;		: CV	-	Š	-	13 6	6	
4	- 1	•																																								~	•	<del>-</del> -
3	- -	r	2 5		9	~	נט	8	•	=	<u> </u>	2	. 8	5		- -		*	*	4	9:		*	*	<b>4</b> 1	- 20	r-	E 6	9 00	~	= :		2	Ξ	<u> </u>	_ :			. ^	m	~	= :	œ ;	9 10
	5 -	-	•	•	-	_	_		_	•	•				•				•	•			• • •		, .	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		-	_		_	•		: ^
	- -	-	٠.	2	±	•	•	~	٠	•	= :	2				÷ :		0	2	2	•	N 1	- ~	<u>:</u>	=:	٠.	<b>6</b>	254	: =	~	=:	- 2	0	~	'n.	9	<b>-</b>	<b>-</b> [=	۰.	0	9	Ë.	<b>T</b> 1	20
•	<b>-</b>	-	9	=	=	ž	2	5	~	~	m 1	-		Ť		¥:	•	ž	5	ĕ	m	÷ ;		Ë	Ë	'n	Ä	~ .	'n	2	ř	4 0	7	2	~	· ·	= :	-	. =	ė	=	~	*	, -
						_	_			_				_			_	_	_				_	_			_																	- :
•	3 T	9 7		880	591	8	2	286	29	318	329	25	; ;	Ξ	•	927		6.9	463	8	476	9	9	3	99	8	498	9 5 6	9 6	551		7 9	5.2	8		4	,,,		ě	336	272	529	22.0	7 6
	 1		:	٠.				•												•			-	•	-, -		-								-	•	•	•	-					
		-			2		2	*	36	29	ب و. د ها	٠.	: =	*														5 5																
•	> *	=	_	-	~	~	4	Ñ	~	ř	~ ·	~ ;	7 🔻	•		•	Ť	*	•	Ť	Ť.	•	•	Ŧ	₹ ;	Ŧ	Ŧ		•	W?	Ŧ	7	ň	₹.	•	•	•	7		'n	Ŧ	ě	Ť	
	• • •	_				~		_		_			- 00	. ~		<b>.</b>	_	<b></b>	~		~ .			_	•			~ r		_				_	_	_		. ~				•		: س
•		-	•	•	*	•	~	~	~	•	•		- Z	•	- (		•	•	~	~		, c	• ~	~	<b>~</b> 1	•	•	= ;		~	~ .	<b>v</b> m	•	•	47	~ 1		, a	•	~	•	•	•	v
•	9 1	,				•		٠	•			٠				•				•	•	•		•	•			•		•			•	•	•	•	•	-				m	•	
•	2 2	•		10	•	8	C	•	~	•	•	•		•	:	•	*	•		•	m,	- "	•	0		•	5	=:	- *	0	<b>m</b> r	om	-	~	<b>~</b> (	~ 1	<b>~</b>	- •	٠.	~		•	œ -	v •
•	۹ €	•		-	~	•	~	~	~			יו פיי	'n		١	7	•	n		177	M 1		מו	m	~ <	? ~	~	0 0		-	٠,	- ~	-		~	(	, <	•	•	•		Θ,	- •	
	) )								•	<b></b>	~ .	•	• ~		,	٠,	,	•	~	•	۰,	• •		~	٠.	٠.	~	m c	,		<b>.</b>	v 0		,	~	•		, ,						,
•	3 5	=	: 6	3	80	~	13	~	1	7	25	23	9 6	=		Š;		32	32	34	2	, P	32	Ë	ê	35	28		: 6	2	36	; ;	2	7	8	= :	3 2	, 6	1	33	=	Ę;	9 1	9 6
•	•		•	•		•	•		٠		٠	•					•	•		•					•	• •		•		٠	•	•	•	•			٠,			•	٠	Ċ	•	•
•	3 %	•		-	~	•	~	~	~	-	•	-	: 2	-	- 1	M :	•	•	•		•	•	•	-	•	•		6	- •	177		9	~~	~	•	- 1	"	* *	•	~		~ •	• •	v -3
	₽ <b>~</b> .	-	•		•		m	Δ.			1	,	. 173	m	•	M L	•			ņ	e e	i, c	. ~		m -	. 17	~	• •		~	m (	Y M	~	~		m, 1	" -							<b>.</b>
	- -	_	•				m	•	-		<u>,</u>	• •	• ~	-		٠.		•	-	•	φ,	• •		~	•	• ~	•		ب ۸	•	• •		-	*	•									, -
	3	9	6	=	8	8	Ξ	76	=	~	2	2:	2	=	ì	2	?	2	ž	ř	× ;		9	35	Ħ,	2 %	33	ž:	?∼	7	ψ;	? =	~	7	2 :	÷:	•	:=		=	2	2:	3	
	<b>&gt;</b> :		1																																						<b>-</b>			
•	2 2	-		6	127	Ξ	2	Ξ	ž	36	3	292	293	322	•	316	•	333	341	*	2	•	. 4	*	900	327	2 9 8	133	3 6 2	9	9	2 2 2	-	5	563	3			3	=	5	5	5	
	- · ·			•		•	•	•	•	•	•		•		•	•		•	•	• :		•		•	•	• • •	•	•	; ::	-		•	-	•								~	-	,
																																					1							
•	8	7	9	2	8	8	20	25	63	5	ق	2 ;	9	9	•	2	ė	•	•	•	•		•	•	e i	'n	•		•		•			•	•					•		•	•	
		٠	•	_	-	-	'n	~	~	~	۱ نې				•		•	~						T.	יי נייו	ם י						9 173						. 170					7	, m
		_	_	_	_		_	_	_	_	_			_			_		_					_		_							_	_						_				
•	260	-	3	=	234	52	386	3	5	2	2	3	8 6	÷		= 3	•	313	Ë	3		7	93	938	2.5	Ş	=	343	200	341		9 6	Ξ	5			,	. 7	9	į	321	3		9
•	~	4	•	•	•	Ξ	~	~	N	<b>®</b>	6	7	•	'n		•		•	~	ē	N i	ں نہ	-	Ξ.	4,	, 0	•	ni 4		-		? ~	•	-	r-	Ņ		m	•	•	•	<b>.</b> .	` -	∹ œ
•	<b>~</b>	-	• :	-		١										*			_		•	:		'	•	'n		or c		~	7	7		٠	•			ין י	,		: 1	m 1		
	- m												'n			•	•	•										• -								•								
•	2.	2	•	=	=	264	=	~	1	=	2	~ :	2	2		= :	Ì		7	~	•	7	•	•	9 :	: 2	~	5	~		•	+	55	•	~		4 6	::	•	=	•	Ť	m ī	7
						•																				•												ī					7	
. •	•	-		-	~	•	r-	•	-	•	•	•		~	<b></b> '	~ -	•		-		•				•	• 17	•	~ ~	•	•	N 1		-	~	•		, ,			8	•	, م	~ 4	, •
= ;		_		-	_	Ξ	=	35	2	2	2	25	4 C			2 :	?	~	_	-	- ÷			-4	6	25	8	: 3	35	67	2	2 =	2	2	= :	9 :	- 6	m		35	23	5	* *	
ž.															9		4											r. a																
۰,	D	ä.,	. ~		_	ce	_	•	•			•	, +	+	u ِ		re	. 🖵	-	_				_			~	- 4		-		•	_	<u>.</u>	'n.					~	÷.	•	~ 4	
- K	vm	5 7	<b>M</b>	•	•	•	•	•	*	•	•	•	•	•	₩ •	• 1		•	, M	m	m i	, ř	m	m	<b>.</b>	• •	m	m r	'n	m (	, c	'n	m	-	_	m r	n r	•	m	~	~ .	~ •	- P	•
	D	_												'n	; S	٠.٠			•																									
~		J.				÷	2	_	· ·	<u></u>	-		: 2	3	W			: 3	33	Ë	<b>:</b>	C F	2	3	** :	<u> </u>	ž	ب د د	: ;:	-;	2	3 2	~;	?	E :	= :	: :	· •	ļ.,		<u></u>	, ,	2	: :
د س		3 ~		•	~	•	•		•	•	-	•	. •																															
* .		2"						•		•	_		. •	_	ĭ				_	_		_		_			_		. ~		_		_		_									

Table 17H - Inferred Pressurant Distribution, Scaling Run 311: Test Configuration 2 (Continued)

w ~		PE C B 1R	C)	SURBNT	E 1 A	BETA/151AR	PRESSURAN	T FRACT	T 10 N	, n	•	<b>.</b>	٨.	œ	•	9	Ξ	2	E
3	i i	ū																	
•			74.2	=	•	. 9015	•	•	. 73	. 1 55	•	6. E	~	617	920	2.	135	916	.617
•		~ .	32.3	~		. 0642	•	•		990	•		~ •	5	. 25	<del>.</del> .	990	~	145
•				•				<b>,</b>		7 6			7.		622	•	. 223	121	264
•			32.	•	-	1200	9	***		133		9		5		? =	133	497	678
•		-	30	-		5	•	•	6	- 238 -	-	6.	•	1.36.1	. 238	6	. 000	2	929.
9.6		'n.	34.2	-	1	ď	•	•	. 97	.127	•	S. 15	7	. 913	. 127	;	240	<b>~</b>	.576
•		'n.	7.	•		6	•	. 0 48	<b>.</b>	0.48	•	S.	. 26	1.037		Š.	56	\$	7.09
•		<u>.</u>	90	• ;		7	•	-	67	- 388	-	6.	£.	1.700	e :	<b>.</b>	***	2 :	. 178
	0.62		29	1 6 6 1	* *	1.114		1.678	. 622	2.233	5.2 5.7	02-1.196	25.	2 347 2 2 2 4 7	20		1.103-4 426	- 546	107
. ~			37.6		•		10 P		5		•		Ŧ	7 7 7	: ‡	, m		2	322
		m	36.5	-	•	ħ	395	•	35	455	~		7	253	\$	<b>S</b>	421	=	320
•		÷	31.1	•	•	2	395	~	<b>*</b>	.563	*	96	12	•	99	<b>=</b>	. S63	171	148
•		÷	23	•	•	3	262	-	. 29	.576	<b>.</b>	20	. 37	304	#	. 30	-69	<b>÷</b>	. 0 11
•			20	-14	•	5	395	. 531	7	433	•	-	. 43	292	2	7.	£14.	2	. 292
• (		÷,	7.	? .		•	56.6	513	7.	- 421	•		- 1	F (	\$ :	7	+51	126	307
			2	~ ,			66.				٠	7	? :		27	• •		797	
			7.5	` '	•		200			?	→ •			267.	٠:	<b>B</b> :			. 23.
		÷.		7	- 1		26.			2	۰.	~ .				: :			201
				1			50.0	775			•				::			276	169.
•		i					W. F.						=	27.5		; c		229	3.2
•		'n	34.2	~		9	295	198	7	316			-	218	9	. 7	664	. 162	330
•		_	33.4	~	-	-	395	. 473	. 15	410		11	7	.219	727	<b>S</b>	. 537	. 156	346
<b>9</b> .9		•	31.7	•	•	7.	395	. 437	. •	.347	-	•. 91	<b>*</b>	.257	. 796	<b>9</b> .	. 617	. <b>113</b>	.347
		~ ∙	7	9	7 6	73	200	. 432	2	662		1. [2	9	294	019	.24	237	= :	346
•		÷.	9 1	,	n		10 E	A .	. 27	- 98.			•	# T	B :	.5		230	361
			2 6 6 6	•			7 F F	224					7.	7	3 5	= :		787	367
•				•	• •			637		3 2 2	-				3				, c
÷ 7		•	23	•	~	1.9271	202	196		ě	. "	69 2	9		1.192		1.192	=	9.
3.0		÷	32.3	-	'' •	SE.	395	. 334	. • 5	389	224 1	31 .2	. 47	306	63	<b>5</b>	<b>616</b>	. 639	389
•		, i	200	•	ii) Ng	.72	90 F	473	P (	423			. 47	9 9	25	23	473	. 102	376
•			, ,		•	=					697		. 43	65.5	3	, c		• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	. 339
			2	~		-	562		1	485			7	231	; ;				956
•		÷.	33.0	-	٠	.42	362	. 362	=	<b>+13</b>	362 1	10	₩.	04%	5	1	206	143	362
•			21.3	32	·	38	• 19	. 017		. 017	•	•	<b>.</b>		3	_	010	. 637	. 017
•			21.	12	~ .	Ţ	. 45	0.0	•	0.0	•	69	M 1		110	۰.	0.25	- 1	m
• •		ėr	2 5	-175.	a c	• -		. 246	76.	352.	۲.		07	-	- 5	· m •	- 676 - 676	. 216	7 5
			7 7	•	, .			234		. 4 K	7 '			678	2 3	<u>.</u>	7.		<b>N</b> P
			7	· ~	•			2 3 3	. 26	, N			. 6	629	5 2			. 629	
•		, m	32.5		~	95	•	. 112		287	7		78	206	: =		112	637	462
•		<b>-</b>	31.3	_	~	-	393	•	1.33	÷	7	-		-	6		- 024	687	637
•		•		•	•	•	•	130	1.76	.620	7	61 1.3	. 24	-	2	•	- 309	. 007	620
•		•	29.6	~	•		•	•	2 . 10	. 192	•	1.7	~	-			998 -	. 249	720
99.0		<u>.</u>	29.6	•	•	•	•		2 . 26	9	209-4.6	7.1	Ξ.	-	-	m	. 378	. 209	9
•		_	7. 17	Ĩ	•	~	•	. N	-	75 75 75 75	6. I-078.	-	•	<b>244</b> .	. 223	_	. 001	. 670	670

Table 18 - Mean Values of All Quantities, Test Configuration 2

	-	<b>10</b>	0						Ŧ		5 6	, a		•	0	Ñ	₩ 1	n	. 0		0		6	196						Ň	767	Ŧ	~	78E	ف د	'n	336.2	391 2	9 C	204	221 2	226.2	160 2
		-	0	50		•	0.0	60	~				111		0	m	E (		, 6		7	<b>.</b>	4.		4	•		4	-	4 0	. 17			o v	100	Š	484		7.1		232	23	_
			5 ·	A	9 6	0	5. P.	55	 				10	7	•	32 .3		9.6	. 4	- 22	9.	59		F 05	2	W. 1	, M	31	100	***	2 2 2	60	59	7.5	89		38			 	-	0.2	18 18
	ATIONS :	•	0 000			32	35	50	9		n .			22	26	20	6.0	0 6		. 70		. 12			33	0		m	60	6 6		 M	- 28	0 4	22	31	~ 1	m .		m	56	25	5
	AT LOCA		6	202	174	-	8	-		N V			2	8	ō	ri.	• 1	- 0	h	**	Č.	•	_		m	-	785			-		m				ř-				•	-	236	-
	ACTIONS		000			7	2 . 13		-1-	50	7.0		27	9	9 .32	. 34	36	25			2 . 41	14.	~		1 39		336	36		* P. F.		E .			7 27	7 . 27	9		2 6		7 . 22	. 2	17
	RAHT FR	•	0 0 0 0	0.1			37 .0	3.6	• ·	- ·			36 2	57 .2	78 .2	. 5	31	90	20.	26 39	13 .44		33	7 5		5.	318			. 73	2		88.			96.	26.	70 M	- 4			9 1.02	•
	PRESSU	-	•		; :	•	~	2	9	:				. 89		=	9					m	2:			2:	266	· ·	= :		2 2	12		•	~	2	2:	2:	: 2			•	_
	HEA	-	0 000.0			5	000	5	7	967		320	E 0 E	. 299	292	386	22	7.0	12.	319	293	282		2.23	202	2:	272	. 272	27.	272	5 7 7	2	91	23.0	-	217	. 213	. 15 E		213	136	194	132
		~	0	5			•	0		•			2	13	. 19	~	~			100	E	E.	7	9 17	E	E :	600		E C	. 42		60	. 03	N #		33	20				~	~	
		-	ō	- •	• •	•	•	•		•	* *	•	•	•	•	•	•		<b>,</b> ,		-	8 T	• •		~	~ .		•		ō •	-	•			-	-	598	-	9 0	- 100	-	-	•
		Ξ	00.0	7		7 0.7	•	-1.				21	23	9 . 24	9 . 26	. 28	e :		96		91. 6		2	2	. 19	?			7	•		7	7.		7	. 43	•	7	7	6.5	5 . 39	2 .39	n
		THET	0			. 973	Ş	3		3	•	• •	-	609	.505	. 42	P 6	764		•	~	263	• •	. ~	.062	- 200	273	- 103	. 0.48	260.	42	242	.367	- F	161	074		. 443		437	- 311	310	Ξ.
1111168	BETA		•			52.7		•	•	•		19.	19			4.				21.7	• •	22 .	-	-	7.6	4. E		~	-20.6			•			=	,	<b>9</b>				•	'n	0. T
#11 BUAN			-	N	7	26	*	2	9.	× ;		2	2	2	2	2	2		2 2	2	2	Źi	9	2	23	2 :		2	2		2	5	2		<b>6</b>	2	2 :			2	36	38	22
NES OF	TRP		2	5 .	, m	Ť	96	37	<b>.</b>	6		7	7	<b>†</b>	<b>†</b>	~	<b>7</b>	? .	, M	7	 <b>4</b>	6	::	=	-	60		=			=	37	<b>8</b>	÷ 6	Ä	=	2	75		2	32	32	23
3	Ē		~ (		•	m	•	•	•	- 4	2 4	. =	2	2	2	2	£ :	* :	2	=	4	5			2	*	2 17	*	2	2 :	2	=	2	;;	ä	5	# :	::	9 P	3	9	33	23

Table 19 - Normalized Mean Local Pressurant Fractions, Test Configuration 2

HORBALIZED HEAN LOCAL PARSSURANT FRACTIONS

0.0.0.1 130.0.0.0.0.0.0.0.0.0.0.0.0.0.0.0.0.0.0.	4	, 5		~ 0		•	" .		•	. :		~ <	•		•		•		= 3	•	,		~ <	Œ '
0.2 1 128			-	-	•	0	•		•	~ ~		9 0	•		9 -			-			- 0	• ·	0 0	
12.0   1.0		*				9		. ~	٠-				•				• •		20			-		-
0.2   1.89   0.37   385   0.31   1.39   0.33   1.50   0.10   1.19   0.22   1.29   0.55   1.31   1.31   0.45   1.89   0.55   1.31   1.32   0.45   1.89   0.55   1.31   1.32   0.45   1.89   0.55   1.31   1.32   0.45   1.89   0.45   1.89   0.45   1.89   0.45   1.89   0.45   1.89   0.45   1.89   0.45   1.89   0.45   1.89   0.45   1.89   0.45   1.89   0.45	•	2			-	CI			-		• •	~	ı	•			~		6	ï	10	-	~	=
0.22   1.299   0.30   3344   120   3464   -0.07   237   0.61   1.250   0.94   1.250   3454   362   2464   3455   2464   3455   2464   3455   2464   3455   2464   3455   2464   3455   3454   3455   3454   3455   3454   3455   3454   3455   3454   3455   3		74		•	<b>J</b> -	m	8	5	•	~	•	•	•	-	m		2		-	•	-		-	ž
1.2   0.05   0			• •	•	_	<b>m</b>	m	± :	-	•	• ; •		ı	•	m		•				<b>m</b>	~	_	~
15.7   10.91   10.91   10.92   10.92   10.92   10.92   10.93   10.93   10.94   10.95   10.94   10.95					- '			= :	-					•	3 6				M .	٠	• •	m 1	-	÷:
2.75         866         2.86         450         363         452         570         450         363         452         570         450 </td <td></td> <td></td> <td></td> <td><b>n</b> -</td> <td></td> <td>. r</td> <td>, ,</td> <td>• <u>•</u></td> <td></td> <td></td> <td>_</td> <td>20</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>- 4</td> <td></td> <td>; ;</td> <td>•</td> <td>-</td> <td></td> <td></td> <td>-</td>				<b>n</b> -		. r	, ,	• <u>•</u>			_	20					- 4		; ;	•	-			-
27.7         60.9         51.2         74.4         76.7         54.9         40.7         60.9         51.2         74.4         76.7         54.9         40.9         60.2         56.2         60.2         60.2         60.2         60.2         60.2         60.2         60.2         60.2         60.2         60.2         60.2         60.2         60.2         60.2         70.2         70.1         70.2 <th< td=""><td></td><td></td><td>•</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>2 2</td><td>ř</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>5</td><td></td><td>٠.</td><td></td><td>٠.</td><td>-</td></th<>			•					2 2	ř										5		٠.		٠.	-
3.3         9.26         3.18         5.22         46.3         6.72         5.93         40.9         6.52         6.02         6.25         40.9         6.52         6.02         6.25         40.9         6.52         6.02         6.02         40.9         40.9         76.7         71.9         6.02		. ~				'n	•	=	Ť		•			-					6.		. •		. ~	ď
400         782         380         660         516         721         680         656         453         713         660         721         680         722         723         723         724         723         724         723         724         723         724         723         724 <td></td> <td>177</td> <td></td> <td>-</td> <td></td> <td>-</td> <td>'n</td> <td>~</td> <td>Ŧ</td> <td></td> <td>-</td> <td>r-</td> <td></td> <td>•</td> <td>•</td> <td>_</td> <td>•</td> <td></td> <td>5</td> <td></td> <td></td> <td>•</td> <td></td> <td></td>		177		-		-	'n	~	Ŧ		-	r-		•	•	_	•		5			•		
45.3         77.2         41.4         66.2         36.6         77.0         73.4         71.3         49.9         76.7         71.8         73.1         75.2         43.4         71.7         66.7         87.6         73.6         72.6         73.6         72.6         73.7         73.7         73.7         73.7         73.7         73.7         73.7         73.7         73.7         73.7         73.7         73.7         73.7         73.7         73.7         73.7         73.7 <th< td=""><td></td><td>0</td><td></td><td></td><td>•</td><td>•</td><td>•</td><td></td><td>'n</td><td>_</td><td>•</td><td>~</td><td>·</td><td>6.5</td><td>-</td><td></td><td>-</td><td></td><td>7</td><td></td><td>۰</td><td>•</td><td>~</td><td>Ğ</td></th<>		0			•	•	•		'n	_	•	~	·	6.5	-		-		7		۰	•	~	Ğ
514         732         484         737         617         617         617         617         617         617         617         617         617         617         621         926         926         926         926         926         926         927         628         928         628         928         628         928         628         928         628         928         628         928 <td></td> <td></td> <td>•</td> <td>•</td> <td>Ī</td> <td>-</td> <td>•</td> <td>œ</td> <td>ň</td> <td></td> <td>• -</td> <td>~</td> <td></td> <td>7.3</td> <td>-</td> <td>_</td> <td>•</td> <td></td> <td>2</td> <td>•</td> <td>-</td> <td>~</td> <td></td> <td>3</td>			•	•	Ī	-	•	œ	ň		• -	~		7.3	-	_	•		2	•	-	~		3
526         738         944         797         671         876         836         836         839         881         828         838         839         881         828         838 <td></td> <td>~</td> <td></td> <td>177</td> <td></td> <td>•</td> <td>~</td> <td>~</td> <td>•</td> <td>_</td> <td>_</td> <td>~</td> <td>·</td> <td>-</td> <td>•</td> <td></td> <td>10</td> <td></td> <td>8</td> <td>•</td> <td>•</td> <td>~</td> <td>LED.</td> <td>č</td>		~		177		•	~	~	•	_	_	~	·	-	•		10		8	•	•	~	LED.	č
62.7         73.3         60.9         91.6         93.0         93.4         92.1         86.9         92.0 <td< td=""><td></td><td>ø</td><td></td><td></td><td></td><td>•</td><td>~</td><td>~</td><td>٠</td><td>٠.</td><td>_</td><td>~</td><td></td><td>~</td><td>à</td><td></td><td></td><td></td><td>8</td><td></td><td>•</td><td>•</td><td>•</td><td>~</td></td<>		ø				•	~	~	٠	٠.	_	~		~	à				8		•	•	•	~
684         772         665         918         791         965         927         711         962         920         771         962         917         740         929         711         968         917         920         917         920         917         920         917         917         920         917         920         917         968         920         918         920         918         920         918         920         918         920         918         918         918         918         918         918         918         918         918         918         918         918         920 <td></td> <td>C1</td> <td></td> <td>100</td> <td>•</td> <td>۰</td> <td>•</td> <td>Ľ</td> <td>~</td> <td></td> <td>•</td> <td>2</td> <td></td> <td>-</td> <td>ĸ</td> <td>_</td> <td>10</td> <td></td> <td>92</td> <td>•</td> <td>•</td> <td>•</td> <td>-</td> <td>ĕ</td>		C1		100	•	۰	•	Ľ	~		•	2		-	ĸ	_	10		92	•	•	•	-	ĕ
740 798 711 968 846 1 012 1 008 724 1 011 974 968 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8		00		~		•	•		~	•	-:			-	6		-			•	CV	•	-	•
966 833 736 1 023 912 1 093 1 071 1 023 809 1 057 1 019 1 002 801 801 802 756 1 050 1 013 1 090 1 142 1 036 1 036 1 070 1 013 1 090 1 142 1 036 1 070 1 070 1 013 1 090 1 070		•	•	•		-	•	8	ě	9		-4	-	•	-		•		-	•	~	•		š
819 823 787 1 100 1 013 1 098 1 142 1 036 1 038 1 038 1 038 1 088 1 088 1 728 80.0 1 141 1 082 1 106 1 043 1 106 1 043 1 106 1 043 1 106 1 043 1 106 1 043 1 106 1 043 1 106 1 043 1 106 1 043 1 106 1 043 1 106 1 043 1 106 1 043 1 106 1 043 1 106 1 043 1 106 1 043 1 106 1 043 1 108 1 043 1 108 1 043 1 108 1 043 1 108 1 04 1 08		•		~	•	•	.0	2	•	ď	•	-	-	~	8	m	0		100	_	•		•	5
864 761 827 1 065 1 141 1 062 1 106 996 842 1 073 1 073 1 035 1 1 085 834 728 806 1 105 1 207 1 065 1 1091 957 862 1 073 1 107 1 035 1 1 085 1 1 095 1 1091 1 055 1 1 095 1 1 095 1 1 095 1 1 095 1 1 095 1 1 095 1 1 095 1 1 095 1 1 095 1 1 095 1 1 095 1 1 095 1 1 095 1 1 095 1 1 095 1 1 095 1 1 095 1 1 095 1 1 095 1 09	_	-		~		8	1.10	۵	•	E		d'	-	•	0	·	•		6		8			ĕ
864 728 806 1 058 1 239 1 076 1 091 857 847 1 069 1 106 1 038 1 1 088 2 239 1 073 1 1 091 955 862 862 862 1 073 1 103 1 025 1 1 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	_			•		O4	•	ю		=		40	-	•	æ	٠	•		P-		Α.		2	ë
883 748 747 11.17 1 12.1 10.21 1.025 11.0 883 748 747 11.17 1 12.1 10.21 1.025 11.0 884 748 747 11.17 1 12.0 1 0.0 1 0.0 1 0.0 1 0.0 1 1.0 1 1.0 1 1.0 1 1.0 1 0.0 1 0.0 1 1.0 1 0.0 1 1.0 1 0.0 1 0.0 1 0.0 1 1.0 1 0.0 1 1.0 1 0.0 1 1.0 1 0.0 1 1.0 1 0.0 1 0.0 1 0.0 1 0.0 1 1.0 1 0.0 1 1.0 1 0.0 1 0.0 1 0.0 1 0.0 1 1.0 1 0.0		·		<b>C</b>	•	•	0		~	9		~	-	•	•		•		۰	_	0		-	<u>-</u>
1989   743   743   744   745		80 1						٠,	יים	<u>~</u> 9	٠	0 1	-	~ •		r •	ø (		(4 -		<u>.</u>			- 6
85.5   7.54   7.55   1.55   1.45   1.55		9 1			•		_		٠,			•							-		2 :			7
872 719 674 1 266 1 658 985 985 895 895 954 1 169 1 010 1 4 8 8 7 2 6 6 7 10 1 4 2 6 1 5 1 9 1 9 1 9 1 9 1 9 1 9 1 9 1 9 1 9		r r		e r		•		<b>6</b> 6	•	-			-	~ •	•		~ •		O F		9 :			
874 701 685 1305 171 963 985 809 809 809 809 809 809 809 809 809 809		· •		<b>~</b> •	•	v -				n 4		- 0				٠.	•		- 4		٠,		<b>~</b> •	
874 701 688 1 335 171 963 964 811 911 910 1142 994 1 5 8 8 8 1 426 1 751 949 947 807 906 873 1 467 1 824 947 807 906 873 1 467 1 824 947 807 906 873 1 142 994 1 5 8 8 8 1 152 979 1 15 8 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9		9 6	•	v -		- r	-		٠,٠		•			. :	0	- •				-			<b>-</b> -	"
870 701 688 1 426 1 761 949 947 807 906 878 1 142 994 1 5 8 8 8 8 9 673 1 467 1 834 949 947 807 701 669 673 1 467 1 834 949 947 807 706 868 878 1 142 994 1 5 8 8 8 8 94 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		. r.		• •	•	. a			•	٠.	•	•		9			•		: -		. 00		, -	
0+1         699         673         1 467         1 834         919         942         796         901         858         1 152         979         1 5           849         700         669         1 844         1 899         897         968         796         1 140         964         1 6           1 667         556         681         2 669         894         886         640         1 042         2 649         1 640 </td <td></td> <td>٠.</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>-</td> <td></td> <td>. ^</td> <td></td> <td></td> <td>•</td> <td></td> <td>. 5</td> <td></td> <td>٠.</td> <td></td> <td></td> <td>. 6</td> <td></td> <td>•</td> <td></td> <td>•</td> <td>•</td>		٠.					-		. ^			•		. 5		٠.			. 6		•		•	•
0449         700         669         1849         897         998         798         868         1048         798         864         1048         1140         964         166         167         868         1048         773         1140         964         167         868         1048         773         1140         964         167         167         868         1048         728         1264         168         167         167         868         168         640         1065         747         126         167         167         168         168         640         1065         747         126         104         168         1066         640         1065         747         126         1067         1068         1068         1068         1068         1068         117         1068         117         1068         117         1068         117         1068         117         1068         118         1068         118         1068         118         1068         118         1068         118         1068         118         1068         118         1068         118         1068         118         1068         118         1068         118         1068					-	r-	-		•		· - ·	-		-	•	٠	•			-			~	
1 496 270 478 681 2 167 868 1 005 360 1 516 713 2 049 1 034 1 1 043 1 52 0 4 478 620 1 474 2 069 888 1 005 360 1 516 7 1 342 2 049 1 034 1 1 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		4		•		٠.	2		•	•	-	9		•	•		•		•	_	•	•	•	•
1 067 564 620 1 424 2 069 894 886 640 1 062 747 1 342 946 1 7 023 552 552 1 453 2 207 868 890 626 1 054 7 1 342 946 1 7 023 1 352 602 1 453 2 207 868 890 626 1 054 7 1 28 1 280 892 1 7 098 509 553 1 116 2 721 623 945 1 400 7 074 1 188 1 280 892 1 7 7 1 8 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 1 4 1 2 2 2 1 6 7 7 4 0 9 8 9 1 4 0 1 7 8 1 1 8 9 1 7 8 2 1 8 1 7 8 2 1 8 1 7 8 2 1 8 1 7 8 2 1 8 1 8 1 8 1 8 1 8 1 8 1 8 1 8 1 8		97		₽-	·	•	3	_	_		-	•	•	•	9		-		7	~	4	-	~	•
1 023 562 682 1 453 2 207 868 890 626 1 054 728 1 280 892 1 7 093 1 151 619 3 134 1 305 854 839 1 500 074 1 155 619 3 134 1 305 854 839 1 500 074 1 158 - 063 965 1 1 9 0 9 9 55 3 1 116 2 7 21 6 6 9 9 1 500 1 9 6 9 1 1 6 0 5 2 467 7 2 1 6 9 1 6 0 0 1 1 6 0 5 2 467 7 2 1 6 9 2 0 9 41 6 5 8 1 3 0 2 9 1 4 7 2 1 8 9 1 7 8 1 3 0 2 8 1 2 8 4 6 7 1 7 9 8 4 1 1 2 9 1 4 7 2 1 9 1 1 7 8 1 3 1 7 8 1 3 1 7 8 1 3 1 7 8 1 3 1 7 8 1 3 1 7 8 1 3 1 7 8 1 1 8 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		•		•	_	œ	•		٠.	•	٦.	•		•	•	-	•		7.4	_	*	•	•	۲.
- 781 1 151 619 3 134 1 305 834 939 1 300 074 1 188 - 7653 965 1 8 6 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9	-			<b>m</b>		œ	•	۳,	æ		-	•			3	-			22	_	•	₩	•	~
917 553 601 1 605 2 667 740 920 4479 941 658 1 302 101 1 605 2 667 740 920 4979 941 658 1 302 941 1 605 2 667 740 920 4979 941 658 1 302 941 1 605 2 67 1 413 2 846 716 716 920 4979 941 658 1 302 941 1 605 2 67 1 413 2 846 716 920 4970 991 658 1 302 941 1 605 2 1 472 941 1 605 2 1 472 941 1 605 2 1 472 941 1 605 2 1 1 1 605 2 1 1 1 605 2 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	١.		-	v .				•			•	n		m •	9		~ 1		ლ :	i.	9 0		•	•
917 553 547 1 413 2 546 717 944 472 1,002 579 1,472 913 1 585 517 1 413 2 546 717 944 472 1,002 579 1,472 913 1 585 517 518 1 595 518 1	<b></b>	٠.				0 4			` '	•		* *			4 0				) u					•
859 559 573 1 726 2 494 716 976 396 919 638 1 296 973 2 9 8 7 8 9 8 9		•				•		, r											9 6		> 1			
824 550 567 1 898 2 317 733 988 623 870 663 1 249 867 2 0 746 395 412 1 530 2 676 730 1 215 473 905 623 1 549 867 2 0 633 634 2 917 2 418 7 7 7 40 699 7 7 3 690 7 7 3 690 7 7 3 690 7 7 3 690 7 7 3 690 7 7 3 690 7 7 3 690 7 7 3 690 7 7 3 690 7 7 3 690 7 7 3 690 7 7 3 690 7 7 3 690 7 7 8 690 7 7 8 690 7 7 8 690 7 7 8 690 7 7 8 690 7 7 8 690 7 7 8 690 7 7 8 690 7 7 8 690 7 8 7 8 690 7 8 7 8 690 7 8 7 8 690 7 8 7 8 690 7 8 7 8 7 8 7 8 7 8 7 8 7 8 7 8 7 8 7		·r					•	,	•					•	. •		•				- •		, -	•
746 395 412 1 330 2 676 730 1 215 473 905 623 1 587 1 008 2 1 636 88 844 804 2 917 2 621 728 460 882 7 703 766 261 632 2 1 632 2 1 728 740 699 7 73 663 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7		~					•		•			1				· [	•			-				•
636 844 864 2 917 2 421 728 460 827 703 766 261 632 2 1 703 639 659 2 458 2 2 2 2 2 2 2 3 639 665 2 458 2 609 717 740 699 733 683 750 735 2 2 2 4 18 18 555 617 2 890 2 331 577 468 704 473 645 318 527 2 2 2 2 2 3 3 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50				•	•	-	n				•	~	-	-		פו	. •		O.	_	- 00	-		_
703 639 6652 458 2 609 717 740 699 733 683 750 735 2 2 2 4 4 8 555 2 2 3 4 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5		•		*	_	₹,	•	٠.	•	~	•	C		•	N	~	•		•		9	•	~	_
418 555 617 2 890 2 331 577 488 704 473 645 318 527 2 2 2 519 554 556 517 2 3 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	_	•		•	-	•	•	60	•	•	•	~		•	•		3		æ		47	~	-	~
. 519 514 526 2 510 2 572 570 608 552 559 564 554 555 555 5 3 . 519 5100 5106 2 576 2 571 554 5610 579 530 5548 559 559 557 2 3 . 5241 341 421 2 561 2 558 546 546 553 555 544 483 325 345 5		-			Ī	-	•		_	~		•		80	•	•	^		•	•	-	'n	~	1,4
. 1819 1940 1946 2 1876 2 1871 1948 1940 1979 1979 1980 1988 1983 2 1983 1883 1883 1883 1883 1883 1883 1883				-		$\sim$	•	-	٣.		-	~		-	•	~	•		•		•	'n	~	Ξ.
\$4.1 10 14.1 10 16.1 16.1 16.1 16.1 16.1 16.1 16.1		_		-	•	э	'n	٠	•	-	•	•		-	~		P (		-		•	S	•	Ξ,
		•		•	Ī	~	Œ	_	•	-		٩		1	u		4		а		¢	•	•	•

Table 20 - Standard Deviation of Mean Local Pressurant Fractions, Test Configuration 2

STANDARD DEVLATION OF MEAN LOCAL PRESSURANT FRACTIONS

									100	11	0 11 5	-										
	_				_		•					~		•	•	-		-	12		~	T A C
•	•	•	ě	•	•	Ö	•		•	•	•	0	•	•	000.0	•	-	000	0	•	•	
	125	_	ŗ.		_	•	۴-	_	~	7	_	~	***	~	Ξ	~	•	103	œ		~	9
	9.95	_	v.		~	•	•	_	~	2	•	^	•	-	. 168	_	٠.	117	~		•	=
		_			•	٠	•	-	-	8	_	0	-	177	17	4	•	901	5	Ī	~	- 3
٠	11.8	_	•		•		C4	-		•	•	•	_	•	87	3		•	~		•	2
•	860	_			325	•	•	•	•	•	'n	*	_	•	Ξ			_	^	Ī	•	52
	۳ م	_	ŕ.		4	•	~	•	~	9	•	•	_	~	8	•	-		•	Ī	8	ñ
•			ē		9	•	•	•	10	9	~	•	-	۰	90	•	Ĭ	•	•	Ĭ	•	5
•	17	_	049	•		•	*	-	•		~	•	-	•	4	~	Ī	177	•	Ī	•	<del>*</del>
•	437	_	'n	•	~		2	•	•		~	4	-	•	177	CA	_	m	~	Ī	•	4
		_	Ċ,	•	^		~	•	~	. 9	-	1	•	•	C	C	•	200	N	Ť	1	Š
	417	_	ñ		æ	•	-	•	~	*	۲,	•	-		C	177	Ī	m	C	-	~	£.
•	.:	_	0.21		•		7	•	~	•	_	4		•	5	~	٠.	m	~	-	~	3
	022		023		~		m	•	•	.03	~	4	-	•	6	~	Ī	~	~	Ť	~	9
	0.50	_	0.26			•	•	•		93	•	4	-		9	C	-	$\sim$	~	-	~	2
	9.20	_	0.28			•	m	•		93	_	~	•	•	C	~	Ī	m	***	-	~	
	028	_	. 0.27		•		m	٠	•	. 93	~	m	•	•	-	_	_	C	-	_	-	
	933		.031		•	•	m	•	•	~	•	•		•	C.	-	Ī	~	m	_	~	8
	0.31		0.28	,	•	•	m	-	~	•	m	10	•		9	~	_	•	F	٠.	~	
	8		0.38		~		10	•	~	•	~	•			9	C	-	*	~	٠.	•	
	c		810		•		•	_	•	C.		•	-	٠	3	*	Ī	•		٠.		
			136		~		•	-	æ	-	•	m	-	~	•	•	_	•	-		0	
	C		166		-					n	_			•	8	•		•			-	0
	-		214		•		-	~	~	Ü	•			•	9			-	~			2
		_	2.14		•							-	_		•	-			•		•	~
-	•		2.9				ъ.		•	•				•	-	•			1		•	~
-		_	3.9		•				•		_	r-	_	•	Ç.			_	-	••	F-	
-	σ.		+				64		**	~	,	•	~	_	•	-	•	-	•	••	•	m
-	5.0	_	æ	٠					23	*	, ,	1	~	•	2	334	•	255	Ñ		10	•
_	m		~		•		•		26	٠	r-		~	•	•	•	•	~	-	•	5	4
_	g.	_	5		-		2		90	•	•	P-	~	~	27	~	••	•	г		$\sim$	87
~	467	_	•		•		<b>87</b>		•	٠,	•	•	~	•	•	•	•	_	~		ď	5
~	~		÷,		•		e		6	-	m	•	_	•	2	8	•	~	8	•	~	
~	٠		~	_	8		-		23	٦.	•	~	•	P-	12	•	•	_	•	•	5	
~	87		÷		~		•		··	•	•	8	•	*	5	2		•	0	•	9	~
~	œ		<u>د</u> .		5		_		~	•	_	•	_	•	5	8	•	_	8	•	Ð	۲-
~	æ	c.	Ë		•		cu		2		~	3	•		-		-	~	8	•	σ.	00
_	G.				3		Λ.			e	_	8		-	m		•	_	~	Ī	~	9
~	r.	_	=		•		8		66	7	~	•		~	•	•	•	•	-	_	-	•
~	<b>4</b> 39	_	Ž.		₹	•	•			۳.	m	•	•	•	œ	~	•	₽.	•	_	r-	9
_			7		~		~		ř.	*	, ,	0	•	•	5	*	•	*	23	_	4	٥
•	•	_	7		•				ŗ.	•	e	•	۲-		Α.	~	•	5	50	_	₩	0
m	87	_	m		3		17		6	80	8	r.	-		•	-	•	ω	8	•	<b>L</b>	_
•	-		•	-	•		037		•	-	•	0	•	r-	=	-	•	٥	1.733		31	-
•	(1) (2)		3		_		C4				3	•	•	_	~	4	•	4	5		~	~
*	3	_	Œ		•	_			•			8	٠.	•	ø.	0	•	σ.	•		•	7
•	<b>6</b>		٠.:		~		c.		8		m	-	•	8	~	~		4	~		9	~
•	70.7		9+3		3 ° 0	_	m Co	4	4.7	5	e di	835	۲-	7	305	938		7.22	960	_	8 2 1	3.3
•	968	_	CI		~	_	6		•		'n	8	_	т.	8	9	_	5	100	_	9.29	•
**	147	_	4	-	$\sim$	_	•	_	0	- 12	•	^	~		8	9	_		•	_	-5	•

Table 21 - Deviations of Mean Local Pressurant Fractions, Test Configuration 2

TONS
FRACT
PRESSURANT
LOCAL
REBH
96
T 10 MS
DEVIA

-	•		-		•		٠	9	A 7 1 0	\$ E	- `		•		•		:	•	:	•		•		
- ;	٧.		7		•		0 3		•	•	•		•							<b>-</b>		_		<b>-</b>
0 0		-	0	<b>.</b>	•	•	000		0 1	•	•		0	0	000	•	000	•	c	6	0	0	0	0
223	٠	_	~		m	_	- 43		<b>r</b> ~		8		3		P.	ŕ	161		108	٦.	•	•	•	9
	0	_	e		•	_	223		80	_	•		۲-		•	,	215		m	N	-	~		_
٠,	-	-	9		_	_	208		C)	_	8		.59		0	1	223		~	~	•		0	_
	-	_	~		_		187		9		•	_	5	ï	•	i	230		2 4 0	-	69	-	~	~
_	3	_			~	_	901		2	_	•		32		-4	ì	1 0 7	٠.	0	٥.	87 87		_	~
	23	_	•		~		0.55		œ		•		2	•	-	ï	156	-	m	3	10	•		_
•	~	_	•		~		0 18		-	_	0		-	•	m		136	-	$\sim$	0	m	•	г,	_
٠.	23	_	-		~	1	000		-		Č		0	•	•	í	132	•	₽.	0	•	•	S	•
~	23	_	Ŧ		52	_	000		•	_	~		0.2	:		•	137	-	0	9	77	3	2	4
•	3	_	~		23	:	0.0		æ	_	_	_	-	•	10		1 3 1		٠	ė	4	٠.	~	
~	Ž		8		. 22	1	001		8	_	~	_	*		10		~	•	۰	0	LD.	3	۴-	47
•	-	_			7	_	0.16		~		~	_		٠	•	1	•	- 7	C)	0	9	9	Ф	•
•	-	_	رم.		2		620		~		~	_	•		~	ï	•		N	9	^	•	8	•
~	<b>8</b>		•		20	_	0.26		~	_	•	_	•			ï	•		133	•	9	-	0	
~	~		3		67		0.56		r-	_	~	_	•	•	8	ď	•	-	140	3	8	٥.	•	~
•	7		9				0.64		9		~	_	•		•	,	-	•	131	0	~	٥.	æ	•
~	1.5		Ç		17		0.78		4	_	C	_	***		æ	ï	•		122	Ó	•	•	~	_
•	-		0		7	_	620		4	_	C	_	•		•	ï	~		122	0	8	•	•	•
~			=		18		984		C			_	•		•	1	~		118	ó	0	•		٠
•	r .		-		20		112		C		•	_	•		•	í	•	-	_	0	•	•	~	_
			23		16	_	0.71		4	_	8	_	$\overline{}$		0	1	•	•	~	•	^	~	•	_
•	-		<b>6</b>		_	_	620		2	_	٠.		•		4	ï	•	•	9	-	c	٥.	~	
	-7		₹		. <b>2</b> 0	_	Ξ		9		4	_	~		•	ď	~	٠.	~	•	r-	3	-	
•	-		25		~		132		~	_	8	_	0.		114	í	~	_	۰	9	æ	•		
٥	1.5		E		ď	_	121		C)	_	•		0		•	·	•	-	۰		•	3	_	_
0	2		2		C4 1		95				5		0.7			ï	5		<b>17</b>	-	*	•	4	
٠.	→ -				m ,		238		• (		0		Ö :			ŗ	٠ <u>١</u>		ς.		<b>6</b> 1		-	
<b>.</b> .	•		7		7 '		0 0		v .		9 6		9 4		<b>~</b> 1		- :		- 1	-	7 :		<b>,</b>	
			7 1		٦ ٣		276						3			i i	7 5		20	- 3			7 6	
	-				7 1	_			٠ ۵		-		•			. ,	2		- 0	? ?	7 0		7	
35	211		39		392		48		939		164		156	:	76.3	-	- 10		218	•	96		9	
_	4.		. 79		3	t _	386	-	٥		-		9				5		S CO	6	28		33	
•	9		Š		15	_	351		•		~		-		-	•	11		N	N	6-9		92	_
- 67	0.5		32		39	_	374	-	Š		.21		. 22		10		52		47	Ň			96	_
9-	16	_	•		9	~	643		~		23		Ť.		-		9	•	0	-	~		20	Ξ
~	9		5		•	_	0 25	-	m		7		-		~		•		9	9	9.0		64	Ξ
•	-		ņ		•	_	3 4 8	-	~		33		1,		_				m	Ñ	90		98	_
-	Ĩ		5		•	_	310	-	•		3		Ξ		<b>P</b>		•		CV.	m	6.9		5	_
•	~	·	3.5		8	_	617	-	æ		9		=		•		•		₽~	=	2		96	٠.
n	~	1	'n		•	_	6 9 3	-	0		2		- 5		•		•	ï	152	7	*		6	٠.
٥	~		7.2		~	_	400	-	'n			_	•		•		-	1	197	Ŧ	9		Ξ.	
_	•		8		_		7 30	-	g,		39		9	i	300		~		_	80	9		92	
•	•		÷		•	_	325	-	~		Ŧ		6	Ċ	435		•	,		-	m		86	~
	٣.	_	4		•	-	8.7	-	-		=		52	ï	313		•	ï	œ	9	9.9		90	
n	80	_	5		*	~	4 90	-	5		+ 5		7	ï	<b>+</b>		r-	1	6	4	2	•	~	
3	r		8		•		347	-	۰		<b>4</b>	_	Ŧ	ř	450	;	661	Ţ	ຄ	Ť	*	7	~	
<b>m</b>	•		9		•	-	950	~	•		9		ņ	ï	326		299	Ţ	<b>a</b>	S.	2		•	٠.
•	5	٠.	3	-	583	-	721	-	-	'		-			462	-	574			•		'n	4	٠.

129